

(12) DEMANDE INTERNATIONALE PUBLIÉE EN VERTU DU TRAITÉ DE COOPÉRATION  
EN MATIÈRE DE BREVETS (PCT)

(19) Organisation Mondiale de la Propriété  
Intellectuelle  
Bureau international



(43) Date de la publication internationale  
21 février 2002 (21.02.2002)

PCT

(10) Numéro de publication internationale  
WO 02/013618 A3

(51) Classification internationale des brevets<sup>7</sup> : A21D 8/02,  
13/08, A23P 1/16, 1/14, A23G 1/10, 3/02, 3/00, 1/00,  
1/20, 3/20

(21) Numéro de la demande internationale :  
PCT/FR01/02449

(22) Date de dépôt international : 26 juillet 2001 (26.07.2001)

(25) Langue de dépôt : français

(26) Langue de publication : français

(30) Données relatives à la priorité :  
00/10610 11 août 2000 (11.08.2000) FR

(71) Déposant (pour tous les États désignés sauf U/S) : COM-  
PAGNIE GERVAIS DANONE [FR/FR]; 126, rue Jules  
Guesde, F-92302 LEVALLOIS-PERRET (FR).

(72) Inventeurs; et

(75) Inventeurs/Déposants (pour U/S seulement) : AYMARD,  
Pierre [FR/FR]; 21, rue des Mimosas, F-92160 ANTONY  
(FR). BELOUIN, François [FR/FR]; 1, Côte St Anne,  
F-91590 CERNY (FR). GOETHALS, René [BE/BE];  
Krakelaarsveld 25, B-2200 HERENTALS (BE). PIL-  
LARD, Laurent [FR/FR]; 15, rue des Moulins, F-56690  
LANDAUL (FR). RABAULT, Jean-Luc [FR/FR]; 16,  
Hameau de la Gondole, F-91650 BREUILLET (FR).

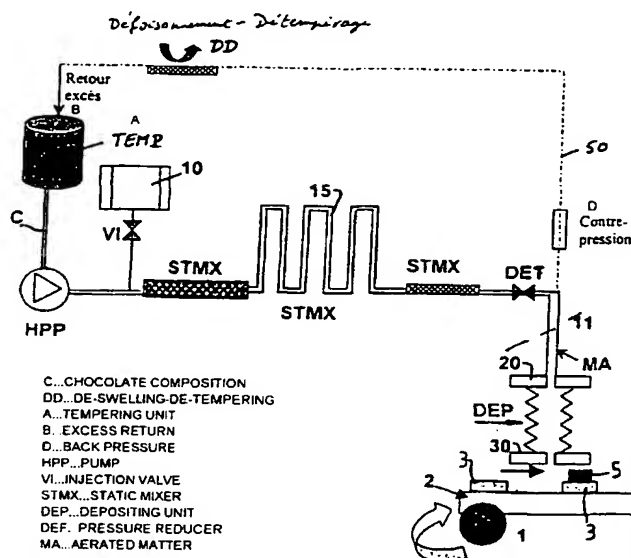
(74) Mandataire : CABINET ORES; 6, Avenue de Messine,  
F-75008 PARIS (FR).

(81) États désignés (national) : AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ,  
BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ,  
DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM,  
HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK,  
LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX,

[Suite sur la page suivante]

(54) Title: METHOD FOR OBTAINING AN AERATED FOOD PRODUCT AND RESULTING PRODUCT

(54) Titre : PROCEDE DE FABRICATION D'UN PRODUIT ALIMENTAIRE AERE ET PRODUIT AINSI OBTENU



(57) Abstract: The invention concerns a method for making a cellular food product, by dispersing and/or dissolving under pressure a gas in a food product comprising at least butterfat, then by expansion to produce cell-formation. The invention is characterised in that said dispersion and/or dissolution is carried out between 8 and 50 bars at a temperature less than 50 °C in a mixing and transporting installation having at least a static mixer (STMX), at a temperature for which said composition exhibits a Casson viscosity ranging between 2 and 500 Pa's and a flow point ranging between 2 and 300 Pa's, and it involves depositing the cellular food product in the form of individual products (5), or at least a strip, whereof the shape is globally preserved as long as it is not subjected to a compression force.

[Suite sur la page suivante]

BEST AVAILABLE COPY



MZ, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW.

(84) États désignés (*régional*) : brevet ARIPO (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), brevet eurasién (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), brevet européen (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR), brevet OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

(88) Date de publication du rapport de recherche internationale:

4 juillet 2002

*En ce qui concerne les codes à deux lettres et autres abréviations, se référer aux "Notes explicatives relatives aux codes et abréviations" figurant au début de chaque numéro ordinaire de la Gazette du PCT.*

Publiée :

... avec rapport de recherche internationale

(57) Abrégé : L'invention concerne un procédé de fabrication d'un produit alimentaire alvéolé, par dispersion et/ou dissolution sous pression d'un gaz à un produit alimentaire comportant au moins une matière grasse, puis détente pour produire une alvéolation caractérisée en ce que ladite dispersion et/ou dissolution a lieu entre 8 et 50 bars à une température inférieure à 50°C dans une installation de mélange et de transport présentant au moins un mélangeur statique (STMX), à une température pour laquelle ladite composition alimentaire présente une viscosité de Casson comprise entre 2 et 500 Pa.s et un seuil d'écoulement compris entre 2 et 300 Pa, et en ce qu'il met en oeuvre une dépose du produit alimentaire alvéolé sous forme de produits individuels (5), ou d'au moins une bande, dont la forme se conserve globalement tant qu'une force de compression n'est pas appliquée.

**Cadre I Observations – lorsqu'il a été estimé que certaines revendications ne pouvaient pas faire l'objet d'une recherche (suite du point 1 de la première feuille)**

Conformément à l'article 17.2)a), certaines revendications n'ont pas fait l'objet d'une recherche pour les motifs suivants:

1. ☒ Les revendications n<sup>os</sup> se rapportent à un objet à l'égard duquel l'administration n'est pas tenue de procéder à la recherche, à savoir:
2. ☐ Les revendications n<sup>os</sup> se rapportent à des parties de la demande internationale qui ne remplissent pas suffisamment les conditions prescrites pour qu'une recherche significative puisse être effectuée, en particulier:
3. ☐ Les revendications n<sup>os</sup> sont des revendications dépendantes et ne sont pas rédigées conformément aux dispositions de la deuxième et de la troisième phrases de la règle 6.4.a).

**Cadre II Observations – lorsqu'il y a absence d'unité de l'invention (suite du point 2 de la première feuille)**

L'administration chargée de la recherche internationale a trouvé plusieurs inventions dans la demande internationale, à savoir:

X

1. ☐ Comme toutes les taxes additionnelles ont été payées dans les délais par le déposant, le présent rapport de recherche internationale porte sur toutes les revendications pouvant faire l'objet d'une recherche.
2. ☐ Comme toutes les recherches portant sur les revendications qui s'y prêtaient ont pu être effectuées sans effort particulier justifiant une taxe additionnelle, l'administration n'a sollicité le paiement d'aucune taxe de cette nature.
3. ☐ Comme une partie seulement des taxes additionnelles demandées a été payée dans les délais par le déposant, le présent rapport de recherche internationale ne porte que sur les revendications pour lesquelles les taxes ont été payées, à savoir les revendications n<sup>os</sup>
4. ☐ Aucune taxe additionnelle demandée n'a été payée dans les délais par le déposant. En conséquence, le présent rapport de recherche internationale ne porte que sur l'invention mentionnée en premier lieu dans les revendications; elle est couverte par les revendications n<sup>os</sup>

Remarque quant à la réserve

- ☐ Les taxes additionnelles étaient accompagnées d'une réserve de la part du déposant
- ☐ Le paiement des taxes additionnelles n'était assorti d'aucune réserve.

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Dernière Internationale No  
PCT/FR 01/02449

## A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE

CIB 7	A21D8/02	A21D13/08	A23P1/16	A23P1/14	A23G1/10
	A23G3/02	A23G3/00	A23G1/00	A23G1/20	A23G3/20

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB

## B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement)

CIB 7 A21D A23P A23G

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si réalisable, termes de recherche utilisés)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

## C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie *	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	EP 0 575 070 A (JACOBS SUCHARD AG) 22 décembre 1993 (1993-12-22)	1-5, 12, 15, 17, 24, 26, 32, 33 6-8, 25
Y	colonne 2, ligne 29 - ligne 40 colonne 1, ligne 1 - ligne 3; revendications 1, 2, 4 page 3, ligne 28 - ligne 44; revendication 1; exemple 1	
Y	EP 0 539 646 A (FERRERO INGEGNERIA S P A) 5 mai 1993 (1993-05-05) le document en entier	6-8, 25

☒ Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents

☒ Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe

### \* Catégories spéciales de documents cités:

- \*A\* document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent
- \*E\* document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date
- \*L\* document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)
- \*O\* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens
- \*P\* document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée

- \*T\* document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention
- \*X\* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément
- \*Y\* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier
- \*Z\* document qui fait partie de la même famille de brevets

Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée

26 février 2002

Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale

21.03.2002

Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale

Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Fonctionnaire autorisé

Guyon, R

## C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	US 4 282 263 A (BARNES J RAY ET AL) 4 août 1981 (1981-08-04) colonne 8, ligne 24 - colonne 9, ligne 13 colonne 9, ligne 18 - ligne 38 colonne 6, ligne 44 - ligne 60 colonne 10, ligne 5 - ligne 40; revendications 1,4,9,18; figures colonne 3, ligne 55 - ligne 59 ----	1,15,16, 32,33
X	US 3 542 270 A (SCHUBIGER GIAN-FRANCO) 24 novembre 1970 (1970-11-24) colonne 1, ligne 27 - ligne 62; exemples 1-3 colonne 2, ligne 37 - ligne 41 ----	24,26, 32,33
X	GB 459 583 A (JOHN WILLIAM TODD; ROWNTREE AND COMPANY LTD) 11 janvier 1937 (1937-01-11) page 3, ligne 95 - ligne 129 page 4, ligne 55 - ligne 101 ----	24,25, 27,30
A		1,2,7-9, 20
X	EP 0 954 991 A (KANKYOU KAGAKU KOUGYOU KABUSHI) 10 novembre 1999 (1999-11-10)  revendication 1; figures 1,3,12,22 colonne 5, ligne 55 - colonne 6, ligne 10 colonne 16, ligne 5 - ligne 36 ----	1,2,13, 14,19, 22,23, 27-30, 32,33
X	NL 57 026 C (DE HEER'S BANKET- BISCUIT- CHOCILADE- AND SUIKERWERKFABRIEKEN) 15 novembre 1945 (1945-11-15) Y page 1, ligne 29 - ligne 55; revendications; figures ----	1-4,15, 32,33
Y	US 2 197 919 A (J W. BOWMAN) 23 avril 1940 (1940-04-23) page 3, ligne 55 - ligne 61; figures ----	10,11,18
X	US 4 262 029 A (KLEINER FREDRIC ET AL) 14 avril 1981 (1981-04-14) colonne 4, ligne 6 - ligne 17; revendications 1,2; figure 2 colonne 5, ligne 31 - colonne 6, ligne 2 ----	1,32,33
A	US 5 230 919 A (WALLING DAVID W ET AL) 27 juillet 1993 (1993-07-27) cité dans la demande colonne 15, ligne 16 - ligne 31; revendications; exemple 1 ----	1-4,15, 32,33
	----	
	-/--	

C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		
Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	US 4 273 793 A (FARIEL HARRY F ET AL) 16 juin 1981 (1981-06-16) colonne 4, ligne 3 - ligne 13; revendications 1,2; figures 2A,2B colonne 3, ligne 61 - ligne 67 colonne 2, ligne 9 - ligne 26 colonne 2, ligne 42 - ligne 48 ---	1
X	US 4 272 558 A (BOUETTE DAVID W) 9 juin 1981 (1981-06-09)  colonne 1, ligne 40 - ligne 63 colonne 3, ligne 29 - colonne 4, ligne 62; figures ---	1-6,12, 15,21, 31,32
X	US 3 606 266 A (MACMANUS JOHN) 20 septembre 1971 (1971-09-20)  colonne 1, ligne 26 - ligne 57 colonne 7, ligne 47 - ligne 54; figures 1,2 colonne 2, ligne 58 - ligne 64 ---	1,2, 24-27, 32,33
X	US 3 637 402 A (REID EDWARD J ET AL) 25 janvier 1972 (1972-01-25) le document en entier ---	1,2
X	US 4 889 738 A (HARA JUN) 26 décembre 1989 (1989-12-26)  revendication 1; exemple 6 ---	24, 26-28, 30,31
X	US 2 082 313 A (J.W.TODD) 1 juin 1937 (1937-06-01) Y page 2, ligne 70 - ligne 17 colonne 2, ligne 16 - ligne 18; figure 5 page 3, ligne 53 - ligne 64 ---	1,24,27, 28,30,31 24-26,29
Y	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 012, no. 237 (C-509), 6 juillet 1988 (1988-07-06) -& JP 63 028355 A (LOTTE CO LTD), 6 février 1988 (1988-02-06) abrégé ---	24-26,29
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 061 (C-567), 10 février 1989 (1989-02-10) & JP 63 251047 A (KANEBO LTD), 18 octobre 1988 (1988-10-18) abrégé --- -/--	24-27

## C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 061 (C-567), 10 février 1989 (1989-02-10) & JP 63 251048 A (KANEBO LTD), 18 octobre 1988 (1988-10-18) abrégé ---	24, 26
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 012, no. 165 (C-496), 18 mai 1988 (1988-05-18) & JP 62 275648 A (MORINAGA & CO LTD), 30 novembre 1987 (1987-11-30) abrégé ---	24, 26
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 236 (C-602), 30 mai 1989 (1989-05-30) & JP 01 047345 A (MORINAGA & CO LTD), 21 février 1989 (1989-02-21) abrégé ---	24, 26
A	US 4 410 552 A (GAFFNEY BERNARD J ET AL) 18 octobre 1983 (1983-10-18) colonne 3, ligne 18 - colonne 4, ligne 19 ---	24-31
A	EP 0 085 798 A (SIMON VICARS LTD) 17 août 1983 (1983-08-17) page 6, ligne 8 - ligne 25; figure 1 page 1, ligne 13 - page 2, colonne 19 page 9, ligne 5 - page 19, ligne 3 page 11, ligne 8 - ligne 10 -----	24-31

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Demande Internationale No

PCT/FR 01/02449

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
EP 0575070	A	22-12-1993	US 5238698 A	24-08-1993
			AU 4000393 A	23-12-1993
			CA 2097027 A1	18-12-1993
			CN 1083666 A	16-03-1994
			EP 0575070 A2	22-12-1993
			JP 6062745 A	08-03-1994
			MX 9303464 A1	31-05-1994
			NZ 247889 A	27-02-1996
			SG 48929 A1	18-05-1998
EP 0539646	A	05-05-1993	SG 44016 A1	14-11-1997
			EP 0539646 A1	05-05-1993
			AT 141685 T	15-09-1996
			CN 1072897 A , B	09-06-1993
			DE 69121570 D1	26-09-1996
			DE 69121570 T2	02-01-1997
			DK 539646 T3	09-09-1996
			ES 2091902 T3	16-11-1996
			GR 3021248 T3	31-01-1997
			IE 922776 A1	05-05-1993
			JP 6194206 A	15-07-1994
			MC 2320 A	25-10-1993
			PT 101023 A , B	31-05-1994
			US 5273188 A	28-12-1993
US 4282263	A	04-08-1981	CA 1139608 A1	18-01-1983
			US 4334934 A	15-06-1982
US 3542270	A	24-11-1970	CH 450131 A	15-01-1968
			BE 689702 A	16-05-1967
			DE 1692384 A1	04-05-1972
			FR 1501537 A	10-11-1967
			GB 1142040 A	05-02-1969
GB 459583	A	11-01-1937	AUCUN	
EP 0954991	A	10-11-1999	JP 10033108 A	10-02-1998
			AU 3463597 A	10-02-1998
			EP 0954991 A1	10-11-1999
			CA 2262881 A1	29-01-1998
			WO 9803089 A1	29-01-1998
NL 57026	C		AUCUN	
US 2197919	A	23-04-1940	AUCUN	
US 4262029	A	14-04-1981	AUCUN	
US 5230919	A	27-07-1993	AU 2027292 A	30-12-1992
			CA 2102523 A1	11-11-1992
			WO 9220243 A1	26-11-1992
US 4273793	A	16-06-1981	AUCUN	
US 4272558	A	09-06-1981	CA 1124567 A1	01-06-1982
			CH 632420 A5	15-10-1982
			DE 2832521 A1	15-02-1979
			FR 2398597 A1	23-02-1979



# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Demande internationale No

PCT/FR 01/02449

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US 4272558	A		GB 2006597 A , B JP 1132882 C JP 54026362 A JP 57021293 B	10-05-1979 27-01-1983 27-02-1979 06-05-1982
US 3606266	A	20-09-1971	AT 304796 B BE 743781 A CH 523054 A DE 1965852 A1 FR 2027442 A5 NL 6919317 A US 3700214 A US 3758080 A DE 6950502 U ES 375055 A1 SE 353212 B DE 6950503 U DE 6950504 U DE 6950559 U GB 1250497 A	15-12-1972 29-06-1970 31-05-1972 16-07-1970 25-09-1970 02-07-1970 24-10-1972 11-09-1973 02-07-1970 16-03-1972 29-01-1973 02-07-1970 02-07-1970 25-06-1970 20-10-1971
US 3637402	A	25-01-1972	AUCUN	
US 4889738	A	26-12-1989	AU 607691 B2 AU 6686686 A CA 1297334 A1 DE 3687649 D1 DE 3687649 T2 EP 0230763 A2 ES 2038123 T3 SE 461950 B SE 8701766 A JP 1677187 C JP 3038821 B JP 62275648 A	14-03-1991 25-06-1987 17-03-1992 11-03-1993 03-06-1993 05-08-1987 16-07-1993 23-04-1990 30-10-1988 26-06-1992 11-06-1991 30-11-1987
US 2082313	A	01-06-1937	AUCUN	
JP 63028355	A	06-02-1988	JP 2083674 C JP 7121197 B	23-08-1996 25-12-1995
JP 63251047	A	18-10-1988	JP 1756464 C JP 4048412 B	23-04-1993 06-08-1992
JP 63251048	A	18-10-1988	JP 1726070 C JP 4013974 B	19-01-1993 11-03-1992
JP 62275648	A	30-11-1987	AU 607691 B2 AU 6686686 A CA 1297334 A1 DE 3687649 D1 DE 3687649 T2 EP 0230763 A2 ES 2038123 T3 JP 1677187 C JP 3038821 B SE 461950 B SE 8701766 A	14-03-1991 25-06-1987 17-03-1992 11-03-1993 03-06-1993 05-08-1987 16-07-1993 26-06-1992 11-06-1991 23-04-1990 30-10-1988

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Dem. Internationale No

PCT/FR 01/02449

Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
JP 62275648 A		US 4889738 A	26-12-1989
JP 01047345 A	21-02-1989	JP 1736902 C JP 4021451 B	26-02-1993 10-04-1992
US 4410552 A	18-10-1983	US 4410555 A	18-10-1983
EP 0085798 A	17-08-1983	EP 0085798 A1	17-08-1983

(12) DEMANDE INTERNATIONALE PUBLÉE EN VERTU DU TRAITÉ DE COOPÉRATION  
EN MATIÈRE DE BREVETS (PCT)

VERSION CORRIGÉE

(19) Organisation Mondiale de la Propriété  
Intellectuelle  
Bureau international



(43) Date de la publication internationale  
21 février 2002 (21.02.2002)

PCT

(10) Numéro de publication internationale  
WO 02/013618 A3

(51) Classification internationale des brevets<sup>7</sup> : A21D 8/02,  
13/08, A23P 1/16, 1/14, A23G 1/10, 3/02, 3/00, 1/00,  
1/20, 3/20

(71) Déposant (pour tous les États désignés sauf US) : COM-  
PAGNIE GERVAIS DANONE [FR/FR]; 126, rue Jules  
Guesde, F-92302 LEVALLOIS-PERRET (FR).

(21) Numéro de la demande internationale :  
PCT/FR01/02449

(72) Inventeurs; et  
(75) Inventeurs/Déposants (pour US seulement) : AYMARD,  
Pierre [FR/FR]; 21, rue des Mimosas, F-92160 ANTONY  
(FR). BELOUIN, François [FR/FR]; 1, Côte St Anne,  
F-91590 CERNY (FR). GOETHALS, René [BE/BE];  
Krakelaarsveld 25, B-2200 HERENTALS (BE). PIL-  
LARD, Laurent [FR/FR]; 15, rue des Moulins, F-56690  
LANDAUL (FR). RABAULT, Jean-Luc [FR/FR]; 16,  
Hameau de la Gondole, F-91650 BREUILLET (FR).

(22) Date de dépôt international : 26 juillet 2001 (26.07.2001)

(25) Langue de dépôt : français

(26) Langue de publication : français

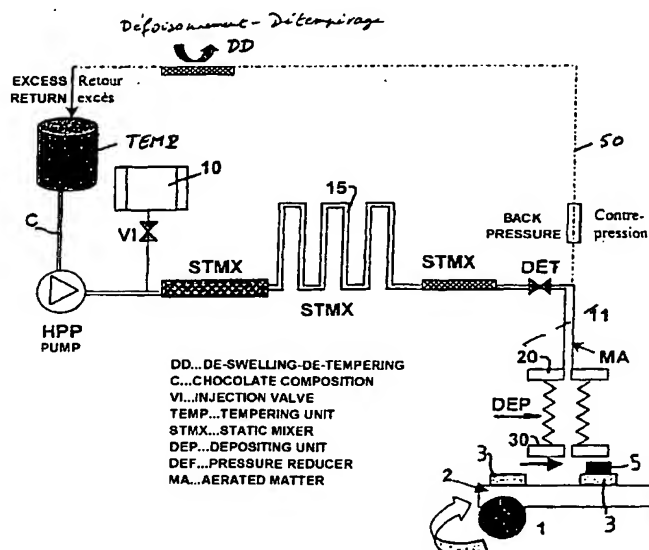
(30) Données relatives à la priorité :  
00/10610 11 août 2000 (11.08.2000) FR

(74) Mandataire : CABINET ORES; 6, Avenue de Messine,  
F-75008 PARIS (FR).

[Suite sur la page suivante]

(54) Title: METHOD FOR OBTAINING AN AERATED FOOD PRODUCT AND RESULTING PRODUCT

(54) Titre : PROCEDE DE FABRICATION D'UN PRODUIT ALIMENTAIRE AERE ET PRODUIT AINSI OBTENU



(57) Abstract: The invention concerns a method for making a cellular food product, by dispersing and/or dissolving under pressure a gas in a food product comprising at least butterfat, then by expansion to produce cell-formation. The invention is characterised in that said dispersion and/or dissolution is carried out between 8 and 50 bars at a temperature less than 50 °C in a mixing and transporting installation having at least a static mixer (STMX), at a temperature for which said composition exhibits a Casson viscosity ranging between 2 and 500 Pa's and a flow point ranging between 2 and 300 Pa's, and it involves depositing the cellular food product in the form of individual products (5), or at least a strip, whereof the shape is globally preserved as long as it is not subjected to a compression force.

[Suite sur la page suivante]

WO 02/013618 A3



(81) États désignés (*national*) : AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW.

(84) États désignés (*régional*) : brevet ARIPO (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), brevet eurasien (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), brevet européen (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR), brevet OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Publiée :

— avec rapport de recherche internationale

(88) Date de publication du rapport de recherche internationale:

4 juillet 2002

(48) Date de publication de la présente version corrigée:

22 août 2002

(15) Renseignements relatifs à la correction:

voir la Gazette du PCT n° 34/2002 du 22 août 2002, Section II

*En ce qui concerne les codes à deux lettres et autres abréviations, se référer aux "Notes explicatives relatives aux codes et abréviations" figurant au début de chaque numéro ordinaire de la Gazette du PCT.*

(57) **Abrégé :** L'invention concerne un procédé de fabrication d'un produit alimentaire alvéolé, par dispersion et/ou dissolution sous pression d'un gaz à un produit alimentaire comportant au moins une matière grasse, puis détente pour produire une alvéolation caractérisée en ce que ladite dispersion et/ou dissolution a lieu entre 8 et 50 bars à une température inférieure à 50°C dans une installation de mélange et de transport présentant au moins un mélangeur statique (STMX), à une température pour laquelle ladite composition alimentaire présente une viscosité de Casson comprise entre 2 et 500 Pa.s et un seuil d'écoulement compris entre 2 et 300 Pa, et en ce qu'il met en oeuvre une dépose du produit alimentaire alvéolé sous forme de produits individuels (5), ou d'au moins une bande, dont la forme se conserve globalement tant qu'une force de compression n'est pas appliquée.

PROCEDE DE FABRICATION D'UN PRODUIT ALIMENTAIRE AERE  
ET PRODUIT AINSI OBTENU.

La présente invention a pour objet un procédé de fabrication d'un produit alimentaire aéré.

5 Il est connu de fabriquer de tels produits en incorporant par foisonnement un gaz sous pression à un produit en phase liquide et en détendant ensuite le produit pour provoquer l'expansion du gaz.

D'une manière générale, lorsque le produit  
10 peut supporter un échauffement, on élève sa température afin de diminuer sa viscosité et de faciliter l'incorporation du gaz.

C'est ainsi qu'il est par exemple connu du brevet US 5,230,919 (PROCTER & GAMBLE) de fabriquer du  
15 beurre d'arachide aéré en chauffant une pâte de beurre d'arachide (émulsion d'eau dans la matière grasse) à une température comprise entre 60°C et 70°C et en injectant de l'azote entre 14 et 20 bars pour obtenir, après refroidissement et ensuite détente, un beurre d'arachide  
20 aéré dont 90% des bulles ont un diamètre inférieur à 150 microns.

Par contre, il existe toute une gamme de produits alimentaires, par exemple les chocolats (phase continue de matière grasse avec dispersion de particules  
25 de cacao et de cristaux de sucre) ou les pâtes crues (émulsion de matière grasse dans une phase aqueuse riche en sucres et en amidon) qui ne supportent pas un échauffement, sans modification de leurs propriétés.

Pour les produits correspondant à la  
30 dénomination de « chocolat », il est impératif de respecter une température de tempérage (comprise entre 25°C et 34°C suivant la formulation), faute de quoi il se produit un phénomène de blanchiment dû au beurre de cacao. Pour les pâtes crues, une température supérieure à  
35 environ 45°C à 50°C est susceptible de produire un phénomène de gélatinisation partielle.

Pour de tels produits, utiliser une augmentation de la température pour faciliter le foisonnement, que le gaz soit injecté ou non sous pression, est impossible ou bien implique une adaptation particulière du procédé.

C'est ainsi par exemple que le brevet US 5,238,698 (JACOBS SUCHARD AG) qui s'intéresse au cas du chocolat au lait dépourvu de saccharose, met en œuvre une injection d'azote entre 6 et 8 bars dans un chocolat porté à 35°C, température à laquelle le chocolat est liquide, après quoi le chocolat est refroidi à 29°C dans une deuxième section où du gaz est de nouveau injecté, le chocolat étant ensuite refroidi à 27°C dans deux nouvelles sections, après quoi, dans deux dernières sections, le chocolat est de nouveau porté à 28,5-29°C pour obtenir la pré-cristallisation désirée (tempérage), puis le chocolat dont la pression est entre 1,2 et 3 bars est expansé pour obtenir un chocolat aéré déposé dans des moules.

Le procédé n'implique pas moins que la mise en œuvre de six sections dont chacune est équipée d'éléments mélangeurs statiques, ceci à seule fin de permettre une incorporation de gaz sous pression dans le chocolat en phase liquide, tout en assurant le tempérage du chocolat.

Si on s'en tient au cas du chocolat, un autre procédé connu consiste dans le brevet US 3,542,270 (NESTLE) à maintenir à 33°C - 35°C une masse de chocolat fondu, à l'agiter vigoureusement dans un appareil de foisonnement et à le refroidir ensuite à une température comprise entre 27°C et 30°C avant de déposer dans une moule le chocolat ainsi aéré.

Les procédés décrits dans les deux brevets précités ne permettent pas d'obtenir une aération très poussée du chocolat.

C'est pourquoi les techniques actuellement mises en œuvre industriellement pour la fabrication de

chocolat aéré, impliquent l'application d'une dépression plus ou moins prononcée lors du moulage, afin d'augmenter l'expansion des bulles de gaz et d'augmenter le taux d'aération du produit final.

5 C'est ainsi par exemple que le brevet US 4,889,738 (MORINAGA) met en œuvre une agitation vigoureuse d'un chocolat afin d'introduire de l'air dans celui-ci, après quoi le chocolat est placé dans un moule à pression de 8 Torr pour permettre à l'air de s'expanser  
10 jusqu'à obtenir un chocolat aéré dont l'air constitue la phase continue avec une densité comprise entre 0,23 et 0,48.

Une autre catégorie de produit alimentaire pour lesquels une augmentation de température ne peut  
15 être préconisée est celle des pâtes crues, qui sont des émulsions de matières grasses dans l'eau.

On remarquera qu'en toute rigueur, l'invention s'applique à des produits viscoélastiques dont la rhéologie peut être décrite de la manière suivante : à  
20 des contraintes inférieures à son seuil ou limite d'écoulement, le produit se comporte comme un solide (« viscosité infinie »). A des contraintes supérieures, il s'écoule avec une certaine viscosité que l'on peut mesurer. C'est de cette viscosité (notamment viscosité  
25 plastique  $\beta$  de Casson qui s'exprime en Pa.s) qu'il est question ci-après. Le protocole analytique en est précisé ci-après. Un autre paramètre destiné à caractériser la viscosité est l'indice de consistance K qui s'exprime en Pa.s<sup>n</sup>.

30 Les techniques connues ne permettent d'obtenir un taux d'aération suffisant que par agitation vigoureuse de pâtes crues dont la viscosité est suffisamment faible (0,1 à 2 Pa.s). Il est également connu (procédé « cuiller ») de foisonner d'abord la partie la plus  
35 fluide d'une formule à base de blanc d'œuf et d'ajouter à la mousse ainsi aérée les autres ingrédients, notamment

la farine, dont l'effet sur la viscosité perturberait l'aération. Pour les pâtes crues plus visqueuses, une aération à l'aide d'un mélangeur dynamique classique (par exemple du type "MONDOMIX" ou "OAKES") ne permet pas  
5 d'obtenir un taux d'aération élevé et donc de fabriquer des produits qui, après cuisson, présentent un haut degré de moelleux.

Un but de l'invention est de permettre une aération d'un produit alimentaire sans avoir à en  
10 augmenter sa température.

Un autre but de l'invention est de permettre une aération de haute qualité d'un produit alimentaire ayant dans des conditions dynamiques une viscosité relativement élevée, et plus particulièrement un procédé  
15 qui permet d'obtenir un taux d'aération élevé pour un produit alimentaire ayant une viscosité relativement élevée, sans avoir à le mouler sous vide pour développer une alvéolation satisfaisante.

Un autre but de l'invention est un procédé de  
20 fabrication d'un produit alimentaire aéré qui soit relativement simple à mettre en œuvre.

Un autre but de l'invention est un procédé de fabrication d'un produit alimentaire aéré qui permette d'en diminuer la teneur en matières grasses sans influencer  
25 négativement sur ses propriétés organoleptiques.

Un autre but de l'invention est un procédé de fabrication de produits alimentaires aérés qui, lors de leur dépose, et avant toute évolution (notamment cristallisation et/ou cuisson) conservent globalement  
30 leur forme, ce qui évite en particulier la contrainte obligatoire d'un moulage.

Au moins un des buts précités est obtenu à l'aide d'un procédé continu de fabrication d'un produit alimentaire aéré, par dispersion et/ou dissolution sous  
35 pression d'un gaz dans un produit alimentaire comportant au moins une matière grasse, puis détente pour produire



une aération, caractérisé en ce que ladite dispersion et/ou dissolution a lieu à une pression relative comprise entre 8 et 50 bars à une température inférieure ou égale à 50°C dans une installation de mélange et de transport  
5 présentant au moins un mélangeur statique, ladite composition alimentaire présentant à ladite température avant dispersion et/ou dissolution une viscosité plastique de Casson comprise entre 2 et 500 Pa.s et notamment entre 5 et 500 Pa.s, plus particulièrement  
10 entre 8 et 500 Pa.s, ou bien encore entre 20 et 500 Pa.s, et un seuil d'écoulement compris entre 2 et 300 Pa, et en ce qu'il met en œuvre une dépose du produit alimentaire aéré sous forme de produits individuels, ou d'au moins une bande, dont la forme se conserve globalement, tant  
15 qu'une force n'est pas appliquée.

La limite d'écoulement peut être notamment entre 10 et 300 Pa, plus particulièrement entre 20 et 300 Pa ou bien encore entre 40 et 300 Pa.

De manière surprenante, on obtient une  
20 aération efficace du produit avec un taux élevé d'incorporation de gaz en dépit de la viscosité relativement élevée du produit et de la faible vitesse de cisaillement ("shear rate") procuré par le ou les mélangeurs statiques mis en œuvre, grâce à une injection  
25 de gaz à une pression relativement élevée, tout en évitant donc un échauffement préjudiciable du produit.

Ceci va à l'encontre de l'état de la technique, qui enseigne que, pour incorporer un gaz à une pâte visqueuse, il faut l'agiter vigoureusement, ou bien  
30 encore que seuls des produits suffisamment fluides peuvent donner lieu à des taux d'aération élevés, sauf à mouler ensuite les produits sous vide pour leur alvéolation.

Ceci va également à l'encontre, tout du moins  
35 en ce qui concerne le chocolat, de l'enseignement du brevet US 5,238,698, qui dissuade d'employer des

pressions supérieures à 8 bars en raison de la mauvaise texture qui devrait en résulter.

Ladite température peut être comprise entre 5°C et 50°C, et plus particulièrement entre 10°C et 40°C.

- 5 Pour le chocolat, la gamme de température est avantageusement comprise entre 25°C et 34°C, en fonction de la température de tempérage de la composition particulière mise en œuvre. Un chocolat tempéré est partiellement cristallisé avec 3 % à 4 % de cristaux.
- 10 Pour des produits à base de chocolat tels que des fourrages au chocolat, ne contenant pas de beurre de cacao, la température peut être plus élevée, car, il n'y a pas lieu de procéder à un tempérage.

- Par produit à base de chocolat, on entendra au
- 15 sens de la présente Demande, des produits tels que le chocolat, qui contiennent du beurre de cacao en tant que matière grasse ou bien encore des produits dont la teneur en matières grasses provient seulement en partie de la présence de beurre de cacao, ou qui ne présentent pas du
- 20 tout de beurre de cacao, le beurre de cacao pouvant être remplacé en tout ou partie par une matière grasse cristallisable ou non. Un produit cristallisé à base de chocolat contient une majeure partie de sa matière grasse qui est cristallisée. Un produit à base de chocolat peut
- 25 contenir moins de 50% de sa matière sous forme cristallisée.

- Le produit alimentaire peut être à base de chocolat, qui présente avantageusement une teneur pondérale en matière grasse (avec ou sans beurre de
- 30 cacao) comprise entre 22 % et 40 %, et plus particulièrement entre 24 % et 38 %.

- Selon une première variante, un produit à base de chocolat qui contient ou non du beurre de cacao est déposé sous forme de produits individuels.
- 35 Avantageusement, on met en œuvre un doseur volumétrique préférentiellement pourvu d'un coupe-fil de sorte que les

produits individuels se présentent sous forme de produits à faces planes (galettes, parallépipèdes, croissants de lune, etc...), ce qui permet en particulier de déposer de tels produits sur des biscuits, avec recouvrement  
5 éventuel des galettes par un biscuit supérieur.

Alternativement, les produits individuels sont déposés à l'aide d'une vanne pointeau. Une telle vanne présente l'avantage de bien supporter la pression, d'assurer une chute de pression très rapide entre la  
10 tuyauterie amont et l'atmosphère, ce qui favorise l'expansion des bulles, et enfin elle évite une chambre de rétention après détente, ce qui évite de défoisonner la mousse.

Le dépôt ayant dans tous les cas lieu à une  
15 température à laquelle le chocolat contenu dans le produit n'est pas encore totalement cristallisé, la cristallisation ultérieure du chocolat permet une adhésion entre le chocolat alvéolé et le ou les biscuits.

En particulier, la force d'application du  
20 biscuit supérieur appuie les uns contre les autres les faces adjacentes des biscuits et de la galette ce qui facilite ultérieurement l'adhésion lors de la cristallisation du produit. Cette force d'appui tend à tasser légèrement la galette qui est auto-portante,  
25 c'est-à-dire qu'elle ne conserve sa forme que tant qu'elle n'est pas soumise à une force.

Selon une deuxième variante, le produit à base de chocolat est déposé à pression atmosphérique sous forme d'une bande par exemple, de largeur comprise entre  
30 2mm et 10mm et de hauteur comprise entre 2mm et 5mm, et convoyé dans un tunnel de refroidissement fonctionnant dans des conditions industrielles standard. Avantageusement, après cristallisation de la matière grasse, la bande est découpée pour former des produits  
35 découpés ou "chunks" de longueur comprise entre 5mm et 15mm. L'état de surface du produit ainsi aéré est très

comparable à celui d'un chocolat standard, notamment en ce qu'il reste lisse, brillant et conserve la même couleur.

De manière surprenante, les dimensions de la  
5 bande ont pour effet que les bulles de plus grand diamètre tendent à crever la surface et à disparaître, ce qui fait qu'après cristallisation sous forme de bande ou de pépites, le diamètre moyen des bulles est très notablement diminué par rapport à celui constaté dans le  
10 chocolat aéré lors de sa dépose.

L'invention permet en particulier de réaliser des produits à base de chocolat, de densité comprise entre 0,5 et 1, et plus particulièrement entre 0,5 et 0,7 ou encore entre 0,6 et 0,7. Il est néanmoins possible  
15 d'obtenir toute la gamme de densités comprises entre ces plages et la densité initiale du chocolat (environ 1,3) en mettant en oeuvre les paramètres appropriés, notamment le rapport entre le débit de gaz et le débit de chocolat.

Selon une troisième variante, le produit est  
20 déposé sous formes de pépites ("drops") en forme générale de gouttelettes à l'aide d'une vanne à pointeau, et envoyé dans un tunnel de froid opérant à pression atmosphérique.

Les "chunks" ou les "drops", que l'on ne  
25 savait pas jusqu'à présent fabriquer sous forme alvéolée, ont une densité qui est avantageusement comprise entre 0,6 et 1,1, plus particulièrement entre 0,6 et 0,9 et de préférence entre 0,7 et 0,9.

Le produit alimentaire peut être une pâte crue  
30 à base de farine, notamment une génoise texturée. Cette pâte crue peut contenir des épaississants solubles à froid ou à chaud (guar, pectine, alginate, caroube et/ou carboxyméthylcellulose, etc...) et/ou des fibres dispersibles (gluten, fibres cellulosiques, etc...)

35 La pâte crue peut présenter, avant incorporation de gaz, une viscosité plastique de Casson  $\beta$

comprise entre 2 Pa.s et 500 Pa.s et plus particulièrement entre 5 Pa.s et 500 Pa.s ou bien encore entre 10 Pa.s et 500 Pa.s et de préférence entre 20 Pa.s et 500 Pa.s, et un seuil d'écoulement compris entre 2 et 5 300 Pa, et plus particulièrement entre 5 et 300 Pa.

Une fois déposée, la pâte est soumise à une étape de cuisson conduisant à une dilatation du gaz injecté qui, associé à la vaporisation de l'eau, donne un produit final, notamment une génoise, qui présente un 10 moelleux remarquable.

Immédiatement après sa dépose et avant cristallisation et/ou cuisson, le produit alvéolé présente des propriétés caractéristiques, et notamment des propriétés mécaniques qui lui permettent de conserver 15 globalement une forme donnée, tout en restant façonnable.

L'invention concerne également un produit alimentaire alvéolé comportant au moins une matière grasse, caractérisé en ce qu'au moins 80% des alvéoles ont une dimension comprise entre 0,1 mm et 1,5 mm, au 20 moins 30% des alvéoles ayant un diamètre supérieur à 0,2 mm et en ce qu'il présente une viscosité plastique de Casson comprise entre 4 Pa.s. et 1000 Pa.s, notamment entre 10 et 1000 Pa.s, plus particulièrement entre 20 Pa.s et 1000 Pa.s ou bien encore entre 40 Pa.s et 25 1000 Pa.s et un seuil d'écoulement compris entre 10 Pa et 600 Pa, notamment entre 20 et 600 Pa, plus particulièrement entre 40 et 600 Pa, ou bien encore entre 80 et 600 Pa, de sorte qu'il présente une forme qui se conserve tant qu'une force de compression n'est pas 30 appliquée.

Cette forme sera ensuite figée notamment par cristallisation en tunnel de froid à pression atmosphérique par exemple pour des produits à base de chocolat ou bien encore par cuisson (pâtes crues).

35 On notera que les valeurs de la viscosité plastique et du seuil d'écoulement obtenus après

incorporation de gaz et dépose, sont supérieures à celles qui caractérisent le produit avant incorporation du gaz.

En particulier, 90% des alvéoles peuvent avoir un diamètre inférieur à 1,6 mm.

5 Le produit peut être à base de chocolat, et se présenter sous forme d'un produit aplati à faces parallèles, par exemple une galette, dans un état de cristallisation partielle de la matière grasse.

10 Le produit peut être caractérisé en ce qu'il est à base de chocolat et se présenter sous forme d'une bande de largeur comprise entre 2 mm et 10 mm, et de hauteur comprise entre 2 mm et 5 mm, 90% des alvéoles ayant un diamètre inférieur à 0,5 mm.

Selon une autre variante, le produit est une  
15 pâte crue, notamment une base génoise, qui permet d'obtenir après cuisson un produit moelleux, par exemple une génoise de densité inférieure à 0,29 et de module d'Young inférieur à 130.000, et de préférence compris entre 100.000 et 130.000.

20 Le produit plat, par exemple une galette de chocolat pré-cristallisé, déposée sur un biscuit, ou prise en sandwich entre deux biscuits, donne, après cristallisation de la matière grasse, un biscuit chocolaté avec adhérence d'une face de la galette à une  
25 face du biscuit, ou bien encore un biscuit "sandwiché" au chocolat, la galette de chocolat étant prise entre deux biscuits avec adhérence des faces en contact. Seule une partie de la matière grasse peut être cristallisée.

D'autres caractéristiques et avantages de  
30 l'invention apparaîtront mieux à la lecture de la description qui va suivre, en liaison avec les dessins dans lesquels :

- la figure 1a est un schéma d'un dispositif pour la mise en œuvre du procédé, les figures 2a à 2c  
35 représentant un mode de réalisation préféré d'un dispositif de dépose, et la figure 1b représentant une

## II

variante de la figure 1a adaptée à la dépose sous forme de bande.

- la figure 3 représente une variante d'installation pour la mise en œuvre du procédé, avec un  
5 profil de pression correspondant,

- la figure 4a représente avec coupe partielle, un produit moulé obtenu selon l'invention (exemple 1 - densité à la dépose 0,6 ; densité 0,74 sur produit après cristallisation), les figures 4b et 4c  
10 représentant la répartition du diamètre des bulles respectivement en coupe transversale et en coupe longitudinale, sous la forme d'une fréquence de répartition par classes de diamètre équivalent (en mm) et sous la forme d'une courbe de cumul (en %) en fonction du  
15 diamètre équivalent,

- la figure 5a représente un produit "sandwiché" selon l'invention (densité à la dépose 0,6 ; densité du produit après cristallisation : 0,6), et la figure 5b représente un exemple de répartition de la  
20 taille des bulles dans le chocolat aéré, avec une même convention de représentation que pour les figures 4b et 4c,

- la figure 6a représente une pépité ou « chunk » de chocolat aéré obtenu selon l'invention  
25 (exemple 1 - densité 0,85 à la dépose et après cristallisation), la figure 6b représentant un exemple de répartition de la taille des bulles dans la pépité, avec une même convention de représentation que pour les figures 4b, 4c et 5b,

30 - la figure 7a représente un test comparatif de pénétrométrie, respectivement dans du chocolat noir ( $d = 1,3$ ) et dans du chocolat noir aéré selon l'invention ( $d = 0,74$ ), à l'aide d'un test de pénétrométrie explicité dans la description.

35 - la figure 7b représente une courbe de pénétrométrie d'un biscuit recouvert de chocolat, à

savoir du chocolat noir (courbe I) de densité 1,3, du chocolat au lait (courbe II) de densité 1,3, du chocolat noir aéré (courbe III) de densité 0,6 et du chocolat noir aéré (courbe IV) de densité 0,7.

5 Dans la description, les pressions données sont des pressions relatives, et les débits de gaz sont mesurés dans des conditions dites "normales" (c'est-à-dire à 0°C, et à la pression atmosphérique).

Comme le montre la figure 1a, une composition  
10 C à base de chocolat est introduite après tempérage par une tempéreuse TEMP dans une pompe à haute pression HPP, de préférence une pompe multi-membranes, de manière à générer une pression par exemple au moins égale à 20 bars. Une vanne d'injection VI, alimentée en un gaz par  
15 exemple de l'air, de l'azote, du N<sub>2</sub>O ou du CO<sub>2</sub> ou un mélange de ces gaz par un réservoir 10 est tarée à une pression légèrement supérieure à celle qui est générée par la pompe HPP, de manière à injecter du gaz avec un débit sensiblement constant au débouché de la sortie de  
20 la pompe HPP. Un circuit de retour 50 permet un détemperage-défoisonnement dans un échangeur de chaleur DD et un retour des excès.

L'ensemble est ensuite mélangé et convoyé vers l'aval par des mélangeurs statiques STMX par exemple des  
25 mélangeurs statiques Sulzer de diamètre nominal DN = 20, des mélangeurs Kenics de DN 20 et mélangeurs statiques Sulzer DN10, dont la longueur, le diamètre et le nombre permettent d'ajuster le profil de pression dans le circuit en fonction de la rhéologie de la matrice et de  
30 la température de fonctionnement. La matrice reste sous une pression relative comprise entre 8 et 40 bars (selon le montage, et notamment la pression pneumatique, ou contre-pression, située juste après la dépose comme le montre la figure 3), de sorte que la dispersion et/ou  
35 dissolution se produise pendant le temps de séjour dans le circuit (environ 3 minutes, mais variable entre 4



secondes et 6 mn selon la configuration des mélangeurs statiques, la densité visée et la viscosité du produit alimentaire). Eventuellement, dans le cas où l'outil de dépose ne tolère pas les fortes pressions, il est possible d'abaisser la contre-pression pour déposer avec une pression comprise entre 2 et 8 bars. Cette modification de la contre-pression n'entraîne que des modifications relativement mineures, notamment sur la consommation de gaz, qui sont facilement ajustables.

La combinaison des mélangeurs statiques permet à la fois la dispersion et/ou la dissolution du gaz dans les différentes phases du produit (grasses et/ou aqueuses) et la thermostatisation de l'ensemble de l'installation à la température de fonctionnement, qui est assurée par l'utilisation d'une tuyauterie à double enveloppe. La faible vitesse de cisaillement engendrée par la présence des mélangeurs statiques contribue également à limiter tout échauffement de la composition en circulation.

A la figure 1a, dans tout ce trajet, à travers le mélangeur statique STMX et la tuyauterie au cours duquel la composition reste maintenue sous pression, on évite un échauffement de la composition en circulation, en particulier en thermostatant la tuyauterie 15/, le contact du fluide avec la double enveloppe de la tuyauterie 15 étant facilité par la présence de mélangeurs statiques.

Sur la figure 1b, pour une composition à base de chocolat (chocolat ou substitut de chocolat) qui a été choisie de manière à présenter, à l'état tempéré, une viscosité plastique de Casson de par exemple 8,3 Pa.s et une limite d'écoulement de par exemple 30 Pa (voir exemple 1 ci-après) et pour une pression d'injection du gaz au moins égale à 8 bars et par exemple comprise entre 20 et 25 bars, on obtient après détente par la vanne VANDEP, une matière aérée MA qui peut être produite en

continu immédiatement après détente sous forme d'une ou plusieurs bandes 6 et passage dans un tunnel de froid 8, ou bien comme illustré à la figure 1a déposée sous forme de produits individuels 5. Du fait du choix d'une  
5 composition de chocolat de viscosité élevée et de limite d'écoulement élevée, la bande 6 ou les produits individuels 5 ont après dépose une forme qui se conserve tant qu'une force de compression n'est pas appliquée.

Ceci permet de réaliser des produits dont la  
10 forme peut rester sensiblement la même que celle des produits déposés. Il suffit de laisser cristalliser le chocolat aéré.

Le dispositif de dépose DEP de la figure 1a est particulièrement avantageux pour des produits aérés  
15 ayant une viscosité  $\beta$  suffisamment élevée (par exemple  $\beta$  entre 20 Pa.s et 500 Pa.s). Pour des viscosités plastiques inférieures, on préférera un dépôt à l'aide d'une vanne à pointeau.

Le fonctionnement du dispositif de dépose DEP  
20 de la figure 1a sera maintenant décrit en relation avec les figures 2a à 2c.

Selon les figures 2a à 2c, un canal 11 est alimenté en continu par le détendeur DET avec la mousse aérée MA. On peut définir la matière aérée MA comme étant  
25 pâteuse, semi-pâteuse ou bien semi-liquide, c'est-à-dire que sa viscoélasticité est au minimum suffisante pour qu'une fois déposée sur une surface en petites quantités (2 à 20 g et de préférence 5 à 10 g sur une surface libre), elle conserve une forme définie, sans écoulement  
30 notable, tant qu'elle n'est pas soumise à des sollicitations mécaniques, notamment des forces de compression. Le canal d'amenée 11 présente une bride 12 de montage sur une platine 20. Une collerette d'un soufflet 150 est prise entre la bride 12 et la platine  
35 20. Le soufflet 150 prolonge le canal 11 pour former une tête de dépose qui comprend également une buse de dépose

23 pourvue d'une ou plusieurs ouvertures, par exemple un orifice annulaire de dépose 24. Le soufflet 150 présente une collerette 17 emprisonnée entre une bride 18, montée sur une platine 30 mobile par rapport à la platine 20, et  
5 le corps de la buse de dépose. La platine mobile 30 est susceptible de se déplacer par rapport à la platine 20 d'un mouvement de va-et-vient vertical de manière à faire varier de manière contrôlée la distance  $e$  entre les platines 20 et 30 entre une valeur maximale  $e_1$  (figure  
10 2a) et une valeur minimale  $e_2$  (figure 2b).

Le mode de réalisation représenté aux figures 2a à 2c est notamment destiné à la dépose du produit 5 sur un biscuit 3 posé sur la face supérieure 2 d'un tapis 1 se déplaçant horizontalement dans le sens de la flèche  
15 V, et à cet effet, la platine 20 qui porte un ou plusieurs tubes d'amenée de produit, par exemple destinés à une rangée de biscuits 3, est animée d'un mouvement pendulaire représenté par la flèche F, ce mouvement lui permettant de se synchroniser avec le déplacement du  
20 tapis 1 et d'être disposé au-dessus du biscuit 3 avec la même vitesse que celui-ci au moment de la dépose. Après la dépose, le mouvement pendulaire se poursuit par un mouvement de retour et le cycle recommence.

Le corps 29 de la tête de dépose est ainsi  
25 animé d'un mouvement combiné, à savoir la combinaison du mouvement pendulaire qui est celui de la platine 20, et du mouvement de va-et-vient qui est celui de la platine 30 lors de la dépose.

A la position I représentée à la figure 2a, la  
30 distance entre les platines 20 et 30 est égale à la valeur maximale  $e_1$  et on voit que le produit 4 à distribuer remplit entièrement la tête de dépose jusqu'aux ouvertures 24.

Le mouvement pendulaire se poursuit avec un  
35 rapprochement rapide de la platine 20 du tapis 1 et la platine 20 est rapprochée de la platine 30 de sorte que

leur distance maintenant égale à  $e_2$  qui est inférieure à  $e_1$  d'une distance qui correspond à la quantité de produit 4 à déposer sur le biscuit 3 (position II représentée à la figure 1b).

5                    Ensuite, le mouvement pendulaire se poursuivant, la tête de dépose s'écarte de nouveau du biscuit 3 et l'écart entre les platines 30 et 20 est rétabli à la valeur maximale  $e_1$ .

                  Dans ces conditions, le niveau inférieur du  
10 produit 4, représenté à la figure 2c par le repère 4' (position III), est en amont de l'ouverture 24, puisque, par effet de la variation de volume provoquée par la compression-expansion du soufflet 150, du produit 4 a été déposé pour former une galette 5 sur le biscuit 3 et la  
15 quantité correspondante manque à présent dans la tête de dépose à la position 3. Ce volume manquant est compensé grâce au fait que le détenteur DET approvisionne de manière continue la tête de dépose 10 avec un débit qui est choisi de manière que, lorsque la tête de dépose sera  
20 revenue à la position I pour un nouveau cycle de dépose, le produit 4 viendra de nouveau affleurer l'ouverture 24.

                  Le détenteur DET et la contre-pression permettent d'ajuster le profil de pression dans le circuit et leur combinaison offre notamment la  
25 possibilité de générer deux étapes de détente. Eventuellement, le détenteur DET peut être supprimé, ce qui conduit à une détente en une seule étape.

                  Le cycle de dépose qui vient d'être décrit permet de ne pas soumettre le produit MA à une mise en  
30 pression ou à un cisaillement puisque la dépose s'effectue par simple effet de variation de longueur d'une section tubulaire de la tête de dépose et que le produit MA s'écoule à travers une ou plusieurs ouvertures 24 dont la dimension (en pratique quelques millimètres),  
35 est suffisante pour éviter une mise en pression et/ou un cisaillement du produit MA. En outre, l'approvisionnement

continu du produit MA par le détendeur DET peut être facilement effectué avec un débit constant, sans détériorer les qualités de texture de celui-ci.

Le dispositif de dépose DEP peut donc être  
5 utilisé avec un produit aéré tel que la mousse MA qui présente une texture vulnérable aux sollicitations mécaniques de cisaillement.

Après l'étape de dépose du produit MA sous forme d'îlots 5 ou bien de couronne annulaire, il est  
10 possible d'appliquer un deuxième biscuit 3 par-dessus la galette 5 pour former un sandwich.

Dans le procédé illustré aux figures 2a à 2c, le produit aéré MA est directement déposé sous forme d'une galette plate 5 de hauteur d, cette distance d  
15 étant sensiblement égale à la distance entre la face terminale 25 de la buse de dépose 23 pourvue d'un orifice par exemple annulaire de dépose 24 et le biscuit 3.

Comme le montre la figure 2b, à la position II, la distance entre la face 25 et la face supérieure du  
20 biscuit 3 est sensiblement égale à d, ce qui crée un espace de confinement dans lequel est distribué le produit 4 sous forme d'une galette 5. La différence entre les distances e1 et e2 est choisie en fonction de la distance d qui définit la hauteur de la galette 5 de  
25 sorte que la galette 5 occupe la surface désirée sur le biscuit.

En fin de phase de dépose (figure 2b - position 2), la galette 5 est séparée de la tête de dépose par un dispositif de découpe tel qu'un coupe-fil  
30 40 pourvu d'un fil de découpe 41 animé d'un mouvement de va-et-vient. On obtient ainsi (figure 2c - position III), un biscuit 3 sur lequel est disposée une rondelle de produit 5 dont la face supérieure est parallèle au biscuit.

35 Pour obtenir un sandwich, il suffit de poser sur la rondelle 5 un deuxième biscuit 3' sans que cette

fois-ci il y ait besoin d'appuyer pour obtenir un étalement latéral et un écrasement du produit. Ceci permet d'obtenir un produit final présentant un fourrage aéré 5 dont le bord externe 5" est relativement régulier, la forme définitive stable étant obtenue par cristallisation de la matière grasse, dans l'exemple ci-dessus.

En outre, le dosage volumétrique est précis. En effet, comme la dépose ne s'accompagne pas d'une mise en pression susceptible d'affecter de manière trop importante la texture du produit notamment l'alvéolation, et comme cette absence de mise en pression évite toute dilatation des éléments constituant la tête de dépose 10, notamment le soufflet 150, la tête de dépose 10 ne se déforme pas lors de la dépose et on est sûr d'obtenir un dosage précis et régulier.

La dépose peut s'effectuer, comme décrit, sur un support tel qu'un biscuit ou une génoise, etc..., mais elle peut être également réalisée directement sur le tapis 1. Dans ce cas, le produit alimentaire peut être en particulier une pâte crue, ce qui fait que le procédé peut être utilisé pour l'obtention de pâtons crus.

Du fait que, pour le mode de réalisation des figures 2a à 2c, le biscuit supérieur 3 est appliqué sans mise en pression substantielle de la rondelle 5, celui-ci peut être un biscuit ajouré pourvu d'ouvertures traversantes. Ce procédé permet ainsi un élargissement notable de la gamme des produits susceptibles d'être fabriqués avec un même appareillage.

On peut également façonner les produits à la forme désirée, par exemple par moulage à pression atmosphérique (figures 4a à 4c). Dans le cas d'un produit moulé, il faut appliquer une force (compression, vibration, flux d'air, etc...) pour étaler le produit dans le moule. Ce façonnage peut être également réalisé par découpe d'une bande déposée, cette découpe pouvant

intervenir avant, pendant ou de préférence après que le produit ait cristallisé entièrement. Cette dépose peut s'effectuer comme illustré à la figure 1b en disposant le détenteur DET à proximité des tapis 2 et en prévoyant un  
5 dispositif de découpe DEC de la bande 6, à la sortie du tunnel de froid 8, de manière à découper la bande 6 après cristallisation pour obtenir des produits individuels tels que des produits découpés dits « chunks » 7.

Après cristallisation, le produit aéré  
10 conserve la forme qui lui avait été conférée par exemple par découpe ou moulage.

La dépose du produit aéré peut aussi consister en un enrobage partiel ou total (dessus, dessous, toutes les faces.) d'un autre produit, par exemple un produit de  
15 biscuiterie ou de pâtisserie qui sera ainsi enrobé de chocolat (ou d'un produit à base de chocolat). Dans ce cas, afin de minimiser le défoisonnement de la bande d'enrobage du produit aéré, il faut de préférence remplacer la classique boîte à rideau de l'enrobeuse, qui  
20 est ouverte (donc à pression atmosphérique), par une conduite sous pression se terminant par une fente : celle-ci permet d'extruder un rideau de produit aéré, par exemple du chocolat aéré, tout en gardant le produit aéré sous pression jusqu'au rideau. L'épaisseur de cette fente  
25 est variable de façon à pouvoir influencer la pression dans la tuyauterie juste en amont, et de façon à pouvoir modifier l'épaisseur du rideau de produit aéré. Ce type de modification peut aussi être réalisé sur une vague formant le talon lors de l'enrobage.

30 Il faut en général une sollicitation mécanique (compression, vibration, flux d'air ...) pour permettre l'étalement du produit aéré, notamment du chocolat aéré, sur le support à enrober.

Ainsi, la combinaison d'une dispersion et/ou  
35 dissolution sous pression élevée (> 8 bars), d'une consistance relativement élevée (viscosité plastique de

Casson comprise entre 2 et 500 Pa.s notamment entre 5 et 500 Pa.s et plus particulièrement entre 10 et 500 Pa.s et seuil d'écoulement compris entre 2 et 300 Pa) et d'une faible vitesse de cisaillement par utilisation d'un ou  
5 plusieurs mélangeurs statiques conduit, après avoir  
laissé le produit et le gaz en contact sous pression  
pendant un temps minimum suffisant (par exemple entre 4 secondes et 6 mn) pour obtenir une dispersion et/ou dissolution satisfaisante, à l'obtention d'un produit  
10 aéré non cristallisé dont la viscoélasticité est suffisante pour éviter son écoulement, ce qui lui permet de conserver temporairement sa forme jusqu'à ce qu'une forme stable soit obtenue par cristallisation au moins partielle ou cuisson. Avant cristallisation, le produit  
15 aéré déposé peut être façonné par exemple par moulage (figures 4a à 4c) ou découpage (figures 6a et 6b) pour obtenir après cristallisation ou cuisson des produits individuels de forme stable.

Une variante d'installation est représentée à  
20 la figure 3. Le circuit est constitué de deux pompes haute pression HPP1 et HPP2, la première pompe HPP1 étant utilisée pour gaver la seconde HPP2, ce système étant particulièrement avantageux dans le cas de pâtes très consistantes telles que celles des exemples 3 et 4. On  
25 utilise à cet effet deux pompes à haute pression HPP1 (12 bars) et HPP2 (25 bars) en cascade. Le gaz (CO<sub>2</sub>) est injecté à une pression intermédiaire (12 bars). La première pompe est alimentée en pâte crue ou en chocolat tempéré dans une tempéreuse TEMP. Une ligne 50 permet un  
30 retour du débit en excès, par exemple lors d'un arrêt de production. Le produit aéré MA en excès est défoisonné et réchauffé dans un mélangeur DD, puis retournée à la tempéreuse TEMP.

L'injection de gaz peut également être  
35 effectuée en sortie de la pompe HPP2.



Lorsqu'on réalise un produit de type "sandwiché", par exemple (voir figures 5a et 5b) une galette de chocolat 5 entre deux biscuits 3 et 3', la dépose du biscuit 3' sur la galette de chocolat 5 non cristallisé exerce une contrainte sur celle-ci, qui est inférieure à sa limite d'écoulement (et qui peut être proche de celle-ci) et n'en modifie donc la forme que très légèrement. De plus, la présence du biscuit supérieur 3' limite le dégazage et permet d'obtenir une densité finale de la masse aérée très proche de la densité à la dépose. On a pu ainsi observer une différence de densité inférieure ou égale à 3 %.

Cette force d'appui facilite l'adhésion des faces de la galette de chocolat à la face interne des biscuits 3 et 3' et donc la cohésion du produit fini, sans nécessiter d'opération additionnelle, et sans dégrader de manière sensible l'alvéolation du produit qui conserve ainsi ses qualités.

La dépose du biscuit supérieur 3' s'accompagne d'une contrainte au moins égale à l'effet du poids du biscuit 3' sur la surface de contact, ce qui correspond à une pression d'environ au moins 50 Pa. Cette contrainte est en général proche du seuil d'écoulement de la galette. Du fait de ces contraintes, les bulles 9 de la galette de chocolat 5 présentent après solidification de la galette 5 une anisotropie plus ou moins prononcée.

En relation avec les figures 6a et 6b, un fragment découpé de chocolat aéré 7 obtenu selon l'invention, présente des bulles 9 dont le diamètre équivalent se répartit par exemple comme représenté sur la figure 4b. Les fragments ou ("chunks") sont obtenus à partir d'une bande de largeur comprise entre 2 mm et 10 mm et de hauteur entre 2 mm et 5 mm. Il se produit spontanément un dégazage des bulles de plus grand diamètre qui viennent "crever" la surface du chocolat semi-pâteux, la surface du chocolat se refermant ensuite,

d'où un aspect lisse en surface. Il en résulte également une diminution de la valeur moyenne des bulles qu'illustre la figure 6b en comparaison des figures 4b, 4c et 5b qui correspondent à des produits de plus grande  
5 taille pour lesquels ce phénomène de dégazage est peu ou pas sensible.

La découpe de la bande s'effectue par exemple à des distances comprises entre 5mm et 15mm. Il est avantageux d'effectuer la découpe après la  
10 cristallisation du chocolat.

La figure 7a représente les résultats de tests de pénétrométrie. Pour des produits fortement cristallisés tels que le chocolat, qui ne tolèrent qu'une très faible déformation avant rupture, la caractérisation  
15 analytique consiste à réaliser des essais de pénétrométrie à l'aide d'une sonde de faible diamètre (1,5 mm par exemple), directement dans le produit fini (tablette de chocolat ou biscuit sandwiché). La contrainte est enregistrée en fonction du taux de  
20 déformation. L'énergie globale (en mJ) exercée sur le produit par la sonde est alors calculée.

Ces tests ont été réalisés respectivement pour un chocolat noir non aéré (densité 1,3) et un chocolat noir aéré selon l'invention ( $d = 0,74$ ). Pour des  
25 pénétrations supérieures à 20%, le chocolat noir aéré est environ 9 fois moins dur que le chocolat noir standard non aéré.

Des essais similaires ont été effectués sur des biscuits "sandwichés" de Marque "Prince" au chocolat  
30 noir ( $d = 1,3$ , courbe I), au chocolat au lait ( $d = 1,3$ , courbe II), et pour des biscuits de même type, mais pour lesquels le chocolat noir est aéré à une densité  $d$  de 0,7 (courbe IV), ou bien de 0,6 (courbe III).

Dans le premier cas, on observe une transition  
35 nette entre la dureté du biscuit (contrainte d'environ 2 MPa) et celle du chocolat noir non aéré (contrainte

d'environ 14 MPa), ou du chocolat au lait non aéré (contrainte d'environ 10 MPa). Le chocolat noir aéré à 0,6 présente une densité très proche de celle du biscuit, voire légèrement inférieure, et la transition entre les  
5 couches de biscuit et de chocolat aéré est très peu sensible. Pour le chocolat noir aéré à 0,7, la dureté est légèrement supérieure à celle du biscuit et la transition entre les biscuits et le chocolat reste peu sensible.

On peut en particulier réaliser un produit  
10 alimentaire associant au moins un biscuit et un produit à base de chocolat, de préférence cristallisé, présentant des faces planes, caractérisé en ce que le produit à base de chocolat est alvéolé et présente une densité comprise entre 0,5 et 1,1, plus particulièrement entre 0,6 et 0,9  
15 et de préférence entre 0,7 et 0,8. Avantageusement, au moins 80% des alvéoles ont une dimension comprise entre 0,1 mm et 1,5 mm, au moins 30% des alvéoles ayant un diamètre supérieur à 0,2 mm. Ces grosses bulles ont l'avantage, par rapport à des petites bulles, de procurer  
20 une texture moins collante, une couleur moins décolorée, et une viscosité plus faible à la dépose, donc la possibilité d'un produit moins gras à viscosité égale ; le goût est aussi moins modifié par rapport à un produit non aéré. Ladite densité peut être choisie pour que le  
25 biscuit et ledit produit aient des duretés égales ou voisines, de sorte qu'à la mastication, un consommateur perçoive peu de transition entre le biscuit et le produit à base de chocolat.

En outre, la mise en œuvre d'une galette de  
30 chocolat aéré permet d'augmenter l'épaisseur de la galette, par exemple jusqu'à 4 mm, ce qui n'était pas possible avec du chocolat non aéré, en raison de sa dureté.

On obtient ainsi un produit original, de par  
35 le décalage entre l'estimation visuelle que le

consommateur opère avant dégustation et l'impression recueillie à la mastication.

Le tableau 1 ci-après donne l'énergie totale (en mJ) qui correspond à l'interprétation des courbes de la figure 7a et de la figure 7b pour les produits "sandwichés aérés" et "sandwichés non aérés".

ENERGIE TOTALE (mJ)	TABLETTE CHOCOLAT NOIR		PRINCE CHOCOLAT NOIR			PRINCE CHOCOLAT AU LAIT
	non aéré d = 1,3	Aéré d = 0,6	non aéré d = 1,3	aéré d = 0,6	aéré d = 0,71	non aéré d = 1,31
Moyenne	181	22	66	26	32	62
Ecart-type	10	5	8	4	9	7

On peut également déposer individuellement à l'aide d'une vanne pointeau, des pépites en forme de gouttelette. Ces pépites ont de préférence une densité comprise entre 0,7 et 0,9.

Pour les pâtes crues à base de farine, par exemple la pâte à génoise, on utilise des formulations pouvant contenir des épaississants solubles à froid ou à chaud (guar, pectine, alginate, caroube, carboxyméthylcellulose etc ...) et/ou des fibres dispersibles (gluten, fibres cellulosiques, etc ...). Comme dans le cas du chocolat, le choix d'une viscosité suffisamment élevée permet, de manière surprenante, d'obtenir une aération de haute qualité en dépit du faible niveau d'agitation procuré par le mélangeur statique, pour une injection de gaz à une pression suffisante (20 bars et plus).

La dépose peut être effectuée directement sur un tapis 2 à l'aide du dispositif de la figure 1a ou du dispositif de la figure 1b. Une cuisson est ensuite

effectuée pour obtenir un produit cuit tel qu'une génoise.

Un essai comparatif entre une injection de CO<sub>2</sub> selon l'invention, et un foisonnement classique par un  
5 appareil de marque MONDOMIX illustre ce phénomène.

La rhéologie des produits moelleux obtenus par une cuisson de la pâte aérée selon l'invention a été mesurée après un temps de stockage en emballage étanche suffisant pour obtenir l'équilibration en humidité du  
10 produit. Des éprouvettes cylindriques de mie sont découpées avec un emporte pièce et comprimées à l'aide d'une machine de traction compression de type Instron ou Adamel Lhomargy, en utilisant une vitesse constante de déformation (40 mm/min), une sonde de 25 mm de diamètre  
15 et une plage de déformation de 0 à 50%. Les données enregistrées par le capteur de force (en N) sont converties en contrainte (en Pa) en les normalisant par la surface de contact entre la sonde et l'éprouvette. On appelle « profil de compression » la représentation de la  
20 contrainte résistante (exercée par le produit sur la sonde) en fonction du taux de déformation.

Dans le domaine des faibles déformations, la contrainte évolue d'abord linéairement avec le taux de déformation, ce qui correspond au domaine d'élasticité  
25 linéaire exprimé par la loi de Hooke :

$$\sigma = E \gamma$$

où  $\sigma$  représente la contrainte (en Pa), E le  
30 module d'Young (en Pa) et  $\gamma$  le taux de déformation (sans unité). Le module d'Young est classiquement utilisé comme un indice de fermeté en résistance des matériaux : dans le cas de produits de pâtisserie, plus le module d'Young est faible et plus les produits peuvent être  
35 considérés comme moelleux. Il a été vérifié que d'autres critères, tels que l'énergie globale pendant le cycle de

.26

compression, donne la même hiérarchisation des échantillons en terme de « moelleux ».

Après le test de compression, la teneur en eau des éprouvettes est mesurée par étuvage à 102°C pendant 4 heures. L'activité de l'eau est mesurée à partir du point de rosée à 20°C (Décagon).

Les résultats en sont montrés dans le tableau 2 ci-après :

10	PATE GENOISE VISCOSITE PLASTIQUE B	% DE PECTINES	FOISSONNEMENT	DENSITE PRODUIT FINAL APRES CUISSON	MODULE D'YOUNG
15	1,5	0%	"Mondomix"	0,294	143.000
	8,7	0,3%	"Mondomix"	0,320	186.000
	68	1%	"Mondomix"	0,348	226.000
20	8,7	0,3%	Statique + CO <sub>2</sub> haute pression	0,255	111.000
	68	1%	Statique + CO <sub>2</sub> haute pression	0,268	114.000

25 Le tableau 2 ci-dessus montre que le procédé selon l'invention permet d'obtenir des gènoises plus moelleuses (module d'Young de l'ordre de 110.000 Pa) que par le procédé de foisonnement classique, même lorsque  
30 celui-ci traite une pâte de gènoise particulièrement fluide (module d'Young = 143.000 Pa) (voir également l'exemple 3 ci-après ainsi que le tableau 6).

Pour les pâtes plus consistantes (0,3% à 1% de pectines) le procédé "MONDOMIX" donne des résultats très peu satisfaisants là où le procédé de l'invention procure  
35 les résultats les plus probants.

Les quatre exemples ci-après vont permettre de mieux préciser l'invention.

La caractérisation rhéologique des matrices alimentaires injectées selon le procédé a été effectuée à l'aide d'un rhéomètre Carrimed CSL500 fonctionnant en contrainte imposée, avec une géométrie de type cône-plan et une thermostatisation par effet Peltier. Les courbes d'écoulement sont réalisées par un balayage linéaire en contrainte de 0 à 500 Pa en 3 minutes, avec un enregistrement automatique de la vitesse de cisaillement correspondante. Pour un fluide newtonien, la viscosité est calculée comme suit :

$$\sigma = (dy/dt) \cdot \eta \quad \text{Eq. 1}$$

15

avec  $\eta$  la viscosité (en Pa.s),  $dy/dt$  la vitesse de cisaillement (en  $s^{-1}$ ) et  $\sigma$  la contrainte (en Pa).

En général, les produits alimentaires visqueux tels que concernés par l'invention sont non newtoniens et présentent en particulier un seuil d'écoulement ( $\sigma_0$ ), c'est-à-dire manifestent un comportement de type solide en dessous d'une certaine contrainte seuil. L'existence d'un seuil d'écoulement a pour conséquence que ces fluides peuvent maintenir leur forme quand ils sont déposés sur une surface libre, comme les bandes de chocolat déposées en continu, les pépites ou les spots de crème grasse déposées sur des sandwichs. Les modèles mathématiques tels que le modèle de Casson (Eq.2) ou d'Herschel Bulkley (Eq. 3) sont couramment utilisés pour caractériser la rhéologie de ces fluides à seuil d'écoulement :

$$\sigma^{0.5} = \sigma_0^{0.5} + (\beta \cdot dy/dt)^{0.5} \quad \text{Eq. 2}$$

35

$$\sigma = \sigma_0 + K \cdot (dy/dt)^n \quad \text{Eq. 3}$$

Le coefficient  $\beta$  du modèle de Casson est appelé viscosité plastique. Les coefficients K et n du modèle d'Herschel-Bulkley sont respectivement appelés indice de consistance et indice d'écoulement. La qualité de l'ajustement du modèle théorique aux données expérimentales peut être mesurée par le coefficient de régression ( $R^2$ ). Le modèle de Casson est classiquement utilisé pour caractériser la rhéologie des chocolats fondus (à 40°C) et a également été choisi pour caractériser des beurres d'arachides en phase fondue (à 65°C) dans le brevet US 5,230,919 de PROCTER & GAMBLE. Le brevet US 5,230,919 de PROCTER & GAMBLE utilise cependant un viscosimètre de type Brookfield pour les mesures de viscosité sur les beurres d'arachide. Il s'agit d'une méthode dite de « rhéologie empirique », qui n'est reconnue valide que sur des fluides newtoniens et n'est donc pas appropriée à ce type de produits. Les valeurs mentionnées dans le brevet PROCTER & GAMBLE ne sont donc que des indications relatives.

Le terme de « viscoélasticité » se réfère à la rhéologie des matrices alimentaires. En particulier, les descripteurs définis dans les équations 2 et 3 (c'est-à-dire le seuil d'écoulement, et/ou la viscosité plastique, et/ou l'indice de consistance) possèdent une valeur élevée par rapport aux matrices connues et classiquement transformées en industrie alimentaire.

Pour caractériser l'alvéolation des produits, on opère de la manière suivante.

Après découpe des échantillons au microtome, leur aération est caractérisée par analyse d'image, en utilisant une caméra noir et blanc, un objectif de 100 mm, une allonge de 20 mm (sauf pour l'exemple 3, pour lequel l'allonge est de 60 mm), une lumière froide arasante et le logiciel de traitement d'images Optimas 6.2. Le diamètre équivalent moyen des alvéoles



est déterminé ainsi que le diamètre D90 (90% des alvéoles ont un diamètre inférieur ou égal à D90).

Exemple 1 :

Un chocolat de composition suivante est  
5 utilisé :

	Sucre :	58,3%
	Pâte de cacao :	39,0%
	Beurre de cacao :	2,1%
	Lécithine :	0,6%
10	Vanille :	0,02%.

Ce chocolat est tempéré à 29°C selon les règles de l'homme de l'art dans une tempéreuse industrielle. La rhéologie du chocolat tempéré est donnée dans le tableau 3.

15

	Limite d'écoul. (Pa)	Viscosité plastique $\beta$ (Pa.s)	Indice Consistance K (Pa.s <sup>n</sup> )	Indice d'écoulement n (sans unité)
20	Casson $R^2=0,99896$	30,0	8,3	-
	Herschel- Bulkley $R^2=0,99967$	35,8	-	32,4
				0,75

25

Tableau 3 : caractéristiques rhéologiques du chocolat tempéré utilisé en exemple 1.

Le chocolat possède une consistance (viscosité plastique et seuil d'écoulement) telle qu'il ne peut être  
30 foisonné par mélange dynamique de type Mondomix. L'échauffement important qui résulterait de l'agitation, même à des faibles vitesses de tête, détruirait le tempérage et empêcherait l'obtention d'un chocolat stable dans le temps (risques importants de blanchiment).

35 Le chocolat tempéré est à 29°C injecté par pompage dans un dispositif selon l'invention, avec un

débit de 30 kg/h. Le gaz injecté est du dioxyde de carbone (CO<sub>2</sub>) avec un débit de 46 l/h. La pression maximale dans le circuit est de 40 bars, le temps de séjour dans le circuit est de 3 minutes. Le circuit  
5 comporte en série des mélangeurs statiques suivants : 30 cm de Sulzer de DN 20, 70 cm de Kenics de DN20, 110 cm de Kenics de DN20 et 6 cm de Sulzer de DN10. La pression à la dépose est maintenue à 12 bars à l'aide d'une vanne de contre-pression à membrane ou d'une vanne à pointeau  
10 faisant fonction de contre-pression (qui freine fortement le débit, en occasionnant une perte de charge importante).

Le chocolat peut être déposé à l'aide d'un système de vanne à pointeau dans un moule en forme de  
15 barre qui est mis en vibration, puis envoyé en tunnel de refroidissement opérant en conditions industrielles standard. En particulier et contrairement au brevet MORINAGA précité, la cristallisation s'effectue à pression atmosphérique. Après solidification, on obtient  
20 une barre aérée de densité moyenne 0,74 et dont la structure interne est alvéolée. La caractérisation des tailles d'alvéoles par analyse d'images donne un diamètre moyen des alvéoles de 0,70 mm et un diamètre D90 de 1,3 mm. L'état de surface de la face en contact avec le  
25 moule est similaire au produit standard (lisse, brillant et de même couleur), mais la face exposée à l'air possède un état de surface irrégulier. L'énergie du cycle de pénétrométrie effectuée sur une tablette de dimension 74 x 30 x 13 mm<sup>3</sup> est de 22 mJ, contre 181 mJ pour le même  
30 chocolat non aéré. La barre de chocolat aéré possède donc une texture « tendre » voire « croustillante » par rapport au chocolat non aéré.

Alternativement, le chocolat peut être déposé en continu sur un tapis par une série de buses montées en  
35 parallèle et de faible section, de façon à ce que le passage dans la busé s'accompagne d'une forte variation

de pression. Les rubans continus de chocolat ainsi formés sont envoyés dans un tunnel de refroidissement (opérant en conditions standard) pour solidification et sont ensuite cassés en petits fragments d'environ 6 mm de côté  
5 par un système de rouleaux mobiles. Ces « fragments » (chunks) possèdent une densité de 0,85 environ et une structure alvéolée, avec un diamètre moyen de 0,20 mm (au lieu de 0,70 mm) et un D90 de 0,50 mm (au lieu de 1,3 mm). Cette différence dans les diamètres moyens est  
10 due au phénomène de dégazage qui a été explicité plus haut dans la description. L'état de surface extérieur est similaire au produit standard (lisse, brillant et de couleur identique). On peut obtenir ainsi des produits alvéolés à base de chocolat de densité entre 0,5 et 1,  
15 plus particulièrement entre 0,6 et 0,9 et de préférence entre 0,7 et 0,8.

Une troisième possibilité consiste à déposer un volume donné de chocolat sous une forme dite « spot » sur une base biscuitière, puis d'appliquer délicatement  
20 une deuxième base biscuitière, de façon à constituer un sandwich contenant du chocolat aéré. Après cristallisation du chocolat en tunnel de froid à pression atmosphérique, on obtient un sandwich cohésif, les deux biscuits étant fermement solidarisés par le chocolat  
25 cristallisé. La densité du chocolat est de 0,65 et il possède une texture alvéolée, avec un diamètre moyen de 0,60 mm et un D90 de 1,4 mm. Les tests de pénétrométrie montrent par ailleurs que ce chocolat aéré possède une dureté beaucoup plus faible que le chocolat non aéré. Le  
30 sandwich dans sa totalité reste donc tendre et facilement tranchable, contrairement au même sandwich réalisé avec un chocolat non aéré. L'énergie globale de pénétrométrie est de 26 mJ pour le sandwich aéré contre 92 mJ pour le sandwich avec le même chocolat non aéré.

Exemple 2 :

Une crème grasse, pouvant être considérée comme un analogue de chocolat, de composition suivante est utilisée :

5	Matières grasses totales :	35%
	Sucre(s) :	50%
	Poudre de cacao dégraissé :	15%.

La rhéologie de la crème grasse est donnée dans le tableau 4 pour deux températures.

10

		Limite d'écoul. (Pa)	Viscosité plastique $\beta$ (Pa.s)	Indice de Consistance K (Pa.s <sup>n</sup> )	Indice d' d'écoulement n (sans unité)
15	Casson 35°C $R^2=0,99897$	2	2,8	-	-
	Casson 20°C $R^2=0,99606$	24,6	46,4	-	-
20	Herschel 35°C $R^2=0,99988$	6,2	-	4,5	0,92
	Herschel 20°C $R^2=0,98352$	42,1	-	111,3	1,0

25 Tableau 4 : caractéristiques rhéologiques de la crème utilisée en exemple 2.

La crème est injectée par pompage dans le procédé selon l'invention, avec un débit de 30 kg/h. Le gaz injecté est du dioxyde de carbone (CO<sub>2</sub>) avec un débit de 43 l/h. La pression maximale dans le circuit est de 26 bars. Le temps de séjour dans le circuit est de 3 minutes. Le circuit comporte en série un débitmètre massique et les mélangeurs statiques suivants : 30 cm de Sulzer de DN 20, 70 cm de Kenics de DN20, 110 cm de Kenics de DN20 et 40 cm de Sulzer de DN10. La pression à la  
35 dépose est maintenue à 10 bars à l'aide d'une contre-pression à membrane ou d'une vanne à pointeau faisant

fonction de contre-pression (freine fortement le débit, occasionnant une perte de charge importante). En sortie de procédé, la crème est déposée sous forme ponctuelle de « spot » sur un biscuit, puis délicatement recouverte d'un biscuit. Le sandwich ainsi formé est envoyé en tunnel de refroidissement opérant en conditions industrielles standard. En particulier et contrairement au brevet MORINAGA, la cristallisation s'effectue à pression atmosphérique.

Après solidification, on obtient un produit aéré de densité moyenne 0,65 et dont la structure interne dépend fortement de la température de la crème lors de l'incorporation du gaz et ensuite de la dépose.

Pour une température d'incorporation et de dépose égale à 35°C, la crème est relativement fluide de sorte que la rapide croissance et coalescence des bulles conduit après solidification à l'obtention d'alvéoles macroscopiques (D moyen de 0,6 mm et D90 de 1,2 mm). La dépose se fait dans ces conditions préférablement à l'aide d'un système de vanne à pointeau.

La crème étant relativement fluide ( $\beta = 2,8$  Pa.s et limite d'écoulement de 2 Pa, avant aération), elle tend à s'écouler sous l'effet de son propre poids dès que les quantités déposées sont notables. Ce phénomène relativement lent de fluage peut être maîtrisé par le contrôle des quantités déposées et un envoi rapide en tunnel de refroidissement. D'autre part, ce fluage est compensé par l'expansion du produit qui s'opère préférentiellement sur la surface libre du produit, c'est-à-dire verticalement du fait des forces de frottement entre le fluide et le support (biscuit ou tapis de dépose) qui limitent l'expansion latérale.

Par contre, pour une température de l'ordre de 20°C, la viscosité plastique de Casson et le seuil d'écoulement sont élevés et augmentent rapidement du fait de la cristallisation de la matière grasse, ce qui

ralentit fortement la croissance de la coalescence des bulles. Après solidification totale, l'alvéolation de la crème est de plus petite taille que pour une température de 35°C et possède donc une apparence proche de la crème Prince standard, tout en possédant une densité beaucoup plus faible (0,65). Dans ce cas de figure, la dépose à soufflet est particulièrement adaptée.

Exemple 3 :

Un chocolat Noir contenant 25% de matière grasse est tempéré à 29°C selon les règles de l'art. Sa rhéologie est :

	Limite d'écoulement (Pa)	Viscosité plastique $\beta$ (Pa.s)	Indice de consistance K (Pa.s <sup>n</sup> )	Indice d'écoulement n (sans unité)
15				
	Casson 40°C $R^2 = 0,998$	23	5,4	
20	Herschel-Bulkley tempéré à 29°C $R^2 = 0.999$	16	25,9	0,85

Sa densité à 29°C est 1280 g/l avant aération.

Ce chocolat sortant de la tempéreuse entre dans un dispositif selon l'invention, comprenant une pompe haute pression à membranes, un injecteur de gaz, 45 cm de tuyauterie DN20 (20 mm) et 55 cm de mélangeurs statiques Sulzer SMX DN20, une contre-pression pneumatique où passe le flux en excès, qui retourne en amont de la tempéreuse via un réchauffement à 50°C assurant le détempérage et le défoisonnement. Tout le dispositif est en double enveloppe à 29°C, hormis la partie entre la vanne de contre-pression et le retour tempéreuse, qui est à 50°C comme indiqué ci-dessus. Juste en amont de la contre-pression, un ou plusieurs piquages courts équipés chacun d'une vanne à

pointeau, permettent de déposer le chocolat en bande de 6 mm de large x 3 mm de hauteur sur le tapis d'un tunnel de refroidissement, qui est à pression atmosphérique. Après cristallisation partielle ou complète, ces bandes peuvent  
5 être découpées à la longueur voulue. Le diamètre de sortie de la vanne à pointeau dépend notamment de la vitesse linéaire du tapis recevant la dépose en continu. Par exemple, il est de 2,6 mm pour une vitesse de tapis de 3,2 m/s.

10 La contre-pression pneumatique permet de contrôler la pression juste en amont de la vanne à pointeau (appelée pression à la dépose), réglable dans cet exemple entre 1 et 10 bars relatifs. Au passage de la vanne à pointeau, le chocolat aéré passe alors brutalement  
15 à la pression atmosphérique. La vitesse de cisaillement subie dans la vanne, et cette brutale différence de pression, permet la désorption et l'expansion du gaz, d'où une « aération » du chocolat déposé sur le tapis. Le débit de chocolat est de 72 kg/h. Du CO<sub>2</sub> ou du protoxyde  
20 d'azote (N<sub>2</sub>O) sont d'abord injectés à 65 litres normaux par heure (notés Ln/h), puis à 97 Ln/h.

La pression du chocolat juste avant la dépose est de 4 bars ; la pression du chocolat juste après l'injection de gaz est de 19 bars ; la pression de gaz sur  
25 la membrane de la contre-pression pneumatique est de 4,1 bars. Le temps de séjour total du chocolat entre l'injection du gaz et la déposé est de 16 secondes, dont 8 secondes dans les mélangeurs statiques.

La densité est mesurée sur le chocolat aéré :

30 ■ Liquide, prélevé en pot 135 ml (cylindre de 52 mm de diamètre) en ouvrant totalement la vanne à pointeau, et arasé 15 secondes après dépose ;

■ Solide, après cristallisation.

Les densités sont indiquées au tableau  
35 suivant ; il n'y a pas de différence significative entre le CO<sub>2</sub> et le N<sub>2</sub>O.

Débit gaz (Ln/H)	Densité à la dépose (pot 135)	Densité "chunks" cristallisés
65	807	870
97	580	730

5 Densités (g/l) obtenues selon le débit de gaz.

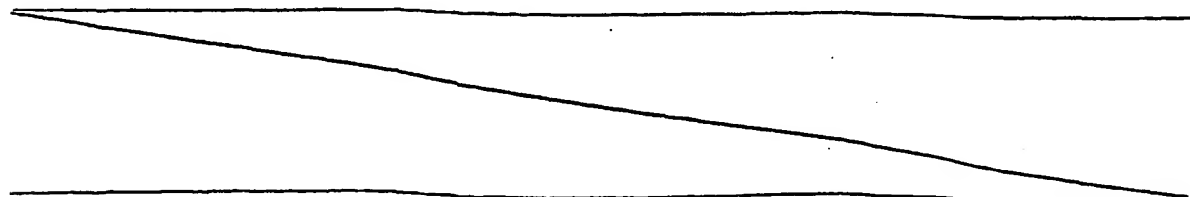
La différence de densité entre les pots 135 ml et les produits découpés ("chunks") s'explique notamment par le dégazage dû au rapport surface/volume défavorable des produits découpés, et par une moindre expansion à cause de leur refroidissement plus rapide au contact du tapis et dans le tunnel.

Exemple 4 :

Dans l'exemple 4, une pâte de type génoise consistante de composition suivante est utilisée :

15	Farine :	28%
	Sucres et sirops :	25%
	Eau :	23%
	Matières grasses :	10%
	Glycérol :	6%
20	Oeuf en poudre :	5%
	Poudres à lever :	1%
	Pectine :	1%
	Sel :	0,5%
	Emulsifiant :	0,5%.

25 La pâte est préparée par mélange progressif des ingrédients dans un pétrin, sous agitation modérée, selon les règles de l'homme de l'art. Après un temps de mélange de 10 minutes, une pâte visqueuse à température ambiante est obtenue, comme indiqué dans le tableau 5.





	Limite d'écoul. (Pa)	Viscosité plastique $\beta$ (Pa.s)	Indice de Consistance K (Pa.s <sup>n</sup> )	Indice D'écoulement n (sans unité)
5	Casson $R^2=0,99669$	50,8	67,7	-
	Herschel - Bulkley $R^2=0,99679$	20	-	200
				0,35

10

Tableau 5 : caractéristiques rhéologiques de la pâte utilisée en exemple 4 à 20°C.

La pâte est ensuite séparée en deux échantillons. Le premier échantillon est foisonné par injection d'air à l'aide d'un foisonneur dynamique Mondomix, avec les paramètres suivants : pression de gaz de 6,6 bars ; pression de la tête de foisonnement : 3 bars ; vitesse de tête : 300 tours/minute, débit d'air : 10 l/h ; débit de pâte : 16 kg/h. La densité minimale qui peut être obtenue par le foisonnement du Mondomix est de 0,55. En deçà, on observe un écoulement bouchon (dénommé pistonage), montrant que la densité limite est atteinte.

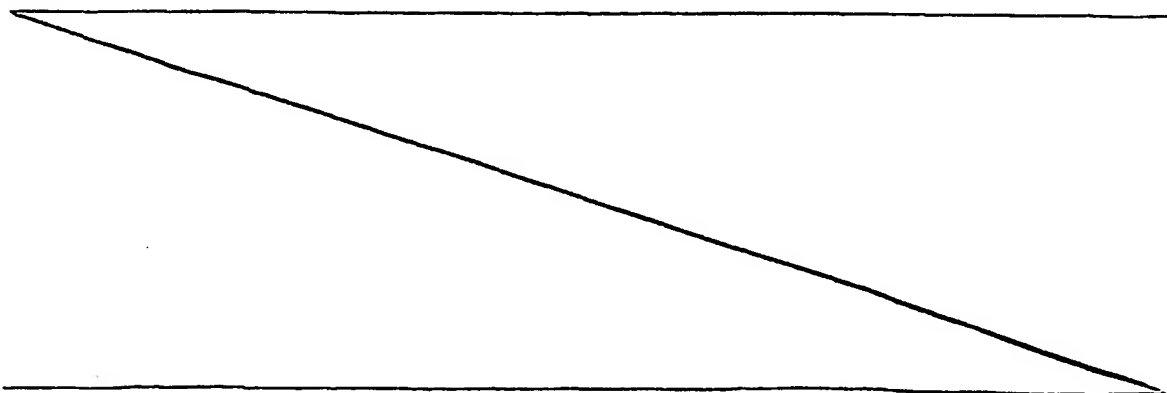
Un autre échantillon est injecté par pompage dans le procédé selon l'invention, avec un débit de 25kg/h. Le gaz injecté est du dioxyde de carbone (CO<sub>2</sub>) avec un débit de 40 l/h. La pression maximale dans le circuit est de 40 bars, le temps de séjour dans le circuit est de 3 minutes. Le circuit comporte en série les mélangeurs statiques suivants : 30 cm de Sulzer de DN 20, 70 cm de Kenics de DN20, 110 cm de Kenics de DN20 et 6 cm de Sulzer de DN10. La pression à la dépose est maintenue à 10 bars à l'aide d'une contre-pression à membrane ou d'une vanne à pointeau faisant fonction de

contre-pression (freine fortement le débit, occasionnant une perte de charge importante).

Après dépose, les pâtes ont une densité de 0,45, donc sont significativement plus aérées qu'après  
5 mélange dynamique.

Après le foisonnement réalisé soit à l'aide du foisonneur dynamique Mondomix (témoin) soit selon l'invention (essai), la pâte est cuite en moule dans des conditions classiques de pâtisserie. Des produits  
10 moelleux sont obtenus, avec une alvéolation caractéristique de produit de pâtisserie (cf. tableau 6).

Les produits sont ensuite conservés en emballage étanche pour des tests de vieillissement. Après trois mois, le moelleux des produits est caractérisé à  
15 l'aide du protocole de compression indiqué. Les produits obtenus par le procédé selon l'invention sont moins denses (0,27 contre 0,35) et significativement plus moelleux (différence d'un facteur 2 sur les modules d'Young). L'alvéolation des produits est également  
20 différente, avec davantage de grandes alvéoles dans le procédé selon l'invention. Par contre, on ne note pas de différence de teneur en eau ou d'activité de l'eau des échantillons et l'amélioration du moelleux est donc totalement imputable au procédé d'aération. L'ensemble  
25 des résultats concernant l'exemple 4 sont récapitulés dans le tableau 6.



		Aération mécanique (Mondomix)	Aération statique (invention)
	Viscosité plastique pâte	67,7	67,7
5	Seuil d'écoulement	50,8	50,8
	Densité de la pâte	0,55	0,45
	Densité du produit Après cuisson	0,35	0,27
	Module d'Young (Pa)	226 000	114 000
10	D moyen	1,0	1,3
	D 90	1,7	2,7
	Teneur en eau (%)	20,5	20,0

Tableau 6 : récapitulatif des données de  
15 l'exemple 4.

Exemple 5 :

Dans l'exemple 5, une pâte consistante de  
composition suivante est utilisée :

	Farine :	38%
20	Sucres et sirops :	25%
	Eau :	18%
	Matières grasses :	10%
	Oeufs entiers de coule fraîche :	8%
	Poudres à lever :	1%.

25 La pâte est préparée par mélange progressif  
des ingrédients dans un pétrin, sous agitation modérée,  
selon les règles de l'homme de l'art. Après un temps de  
mélange de 10 minutes, une pâte consistante à température  
ambiante est obtenue, comme indiquée dans le tableau 7.

	Limite d'écoul. (Pa)	Viscosité plastique $\beta$ (Pa.s)	Indice de Consistance K (Pa.s <sup>n</sup> )	Indice D'écoulement n (sans unité)
5 Casson R <sup>2</sup> =0,99328	89,3	54,2	=	=
Herschel - Bulkley R <sup>2</sup> =0,99265	70,4	=	217,2	0,6

10                    Tableau 7 : caractéristiques rhéologiques de  
la pâte utilisée en exemple 5.

15                    Ce type de pâte est trop consistante pour être  
aérée dans un foisonneur dynamique. La pâte peut être par  
contre injectée par pompage dans le procédé selon  
l'invention, avec un débit de 30 kg/h. Le gaz injecté est  
du dioxyde de carbone (CO<sub>2</sub>) avec un débit de 43 l/h. La  
pression maximale dans le circuit est de 35 bars, le  
temps de séjour dans le circuit est de trois minutes. Le  
circuit comporte en série les mélangeurs statiques  
20                    suivants : 30 cm de Sulzer de DN 20, 70 cm de Kenics de  
DN20, 110 cm de Kenics de DN20 et 6 cm de Sulzer de DN10.  
La pression à la dépose est maintenue à 12 bars à l'aide  
d'une contre-pression à membrane ou d'une vanne à  
pointeau faisant fonction de contre-pression (freine  
25                    fortement le débit, occasionnant une perte de charge  
importante). En sortie de dépose, les pâtes ont une  
densité de 0,70.

30                    Après le foisonnement réalisé à l'aide de  
l'invention, la pâte est cuite dans des conditions  
classiques. Des produits moelleux sont obtenus, avec une  
alvéolation caractéristique de produit de pâtisserie.

Les produits sont ensuite conservés en  
emballage étanche pour des tests de vieillissement. Après  
une semaine, le moelleux des produits est caractérisé

selon le protocole de compression indiqué. Le module d'Young des produits foisonnés est de 226 000 Pa, contre 376 000 Pa pour les produits non foisonnés. De nouveau, l'utilisation du procédé » d'aération permet d'améliorer  
5 le moelleux de produits de pâtisserie.

REVENDICATIONS

1) Procédé de fabrication d'un produit alimentaire aéré, par dispersion et/ou dissolution sous pression d'un gaz dans un produit alimentaire comportant  
5 au moins une matière grasse, puis détente pour produire une alvéolation caractérisé en ce que ladite dispersion et/ou dissolution a lieu à une pression relative comprise entre 8 et 50 bars à une température inférieure ou égale à 50°C dans une installation de mélange et de transport  
10 présentant au moins un mélangeur statique, ladite composition alimentaire présentant à ladite température une viscosité de Casson comprise entre 2 et 500 Pa.s, notamment entre 5 et 500 Pa.s, plus particulièrement entre 8 et 500 Pa.s ou bien encore entre 20 et 500 Pa.s,  
15 et une limite d'écoulement comprise entre 2 et 300 Pa, notamment entre 10 à 300 Pa, plus particulièrement entre 20 et 300 Pa ou entre 40 et 300 Pa, et en ce qu'il met en œuvre une dépose du produit alimentaire alvéolé sous forme de produits individuels ou d'au moins une bande,  
20 dont la forme se conserve globalement tant qu'une force n'est pas appliquée.

2) Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que ladite température est comprise entre 5°C et 50°C et plus particulièrement entre 10°C et  
25 40°C.

3) Procédé selon une des revendications 1 ou 2, caractérisé en ce que ledit produit alimentaire est à base de chocolat.

4) Procédé selon la revendication 3, caractérisé en ce que ledit produit à base de chocolat présente une teneur pondérale en matière grasse comprise entre 22 % et 40 %.

5) Procédé selon une des revendications 3 ou 4, caractérisé en ce que ledit chocolat est déposé sous  
35 forme de produits individuels.

6) Procédé selon la revendication 5, caractérisé en ce que ladite dépose sous forme de produits individuels est réalisée à l'aide d'un doseur volumétrique, notamment pourvu d'un coupe-fil, ou bien à l'aide d'une vanne à pointeau.

7) Procédé selon un des revendications 5 ou 6, caractérisé en ce que lesdits produits individuels sont déposés sur ou dans des biscuits.

8) Procédé selon la revendication 7, caractérisé en ce qu'il présente une dépose de biscuits sur les produits individuels.

9) Procédé selon une des revendications 7 ou 8, caractérisé en ce que ladite dépose a lieu à une température telle que le chocolat n'est pas entièrement cristallisé de sorte que la cristallisation du chocolat permette une adhésion entre le chocolat alvéolé et le ou les biscuits.

10) Procédé selon une des revendications 3 ou 4, caractérisé en ce que le produit à base de chocolat est déposé sous forme d'une bande de largeur comprise entre 2 mm et 10 mm et de hauteur comprise entre 2 mm et 5 mm.

11) Procédé selon la revendication 10, caractérisé en ce que, de préférence après cristallisation du chocolat, ladite bande est découpée pour former des produits découpés de longueur comprise entre 5 mm et 15 mm.

12) Procédé selon une des revendications 3 à 11, caractérisé en ce que la cristallisation de la matière grasse contenue dans le produit est réalisée dans un tunnel de froid, à pression atmosphérique.

13) Procédé selon une des revendications 1 ou 2, caractérisé en ce que ledit produit alimentaire est une pâte crue à base de farine, notamment une génoise.

14) Procédé selon la revendication 13, caractérisé en ce qu'il présente, après dépose, une étape de cuisson de la pâte crue.

15) Produit alimentaire alvéolé comportant au moins une matière grasse, caractérisé en ce qu'au moins 80% des alvéoles ont une dimension comprise entre 0,1 mm et 1,5 mm, au moins 30% des alvéoles ayant un diamètre supérieur à 0,2 mm, en ce qu'il présente une viscosité plastique de Casson comprise entre 4 Pa.s. et 1000 Pa.s notamment entre 10 et 1000 Pa.s, plus particulièrement entre 20 et 1000 Pa.s ou bien encore entre 40 et 1000 Pa.s et un seuil d'écoulement compris entre 10 Pa et 600 Pa notamment entre 20 et 600 Pa, plus particulièrement entre 40 et 600 Pa ou bien encore entre 80 et 600 Pa de sorte qu'il présente une forme qui se conserve tant qu'une force de compression n'est pas appliquée.

16) Produit alimentaire alvéolé selon la revendication 15, caractérisé en ce que 90% des alvéoles ont un diamètre inférieur à 1,6 mm.

17) Produit alimentaire alvéolé selon une des revendications 15 ou 16, caractérisé en ce qu'il est à base de chocolat et se présente sous la forme d'un produit à faces planes.

18) Produit alimentaire alvéolé selon des revendications 15 ou 16, caractérisé en ce qu'il est à base de chocolat et se présente sous forme d'une bande de largeur comprise entre 2 mm et 10 mm, et de hauteur comprise entre 2 mm et 5 mm, 90% des alvéoles ayant un diamètre inférieur à 0,5 mm.

19) Produit alimentaire alvéolé selon une des revendications 15 ou 16, caractérisé en ce qu'il est constitué d'une pâte crue, notamment une génoise texturée.

20) Produit alimentaire alvéolé à base de chocolat obtenu à partir d'un produit à faces planes



selon la revendication 17, caractérisé en ce que ladite galette est cristallisée et présente au moins une face qui adhère à un biscuit.

21) Produit alimentaire alvéolé à base de  
5 chocolat, caractérisé en ce qu'il est obtenu par découpe à partir d'une bande selon la revendication 18, pour former des produits découpés en chocolat alvéolés de longueur comprise entre 5mm et 15mm.

22) Produit alimentaire alvéolé, caractérisé  
10 en ce qu'il est obtenu par cuisson d'une pâte crue selon la revendication 19.

23) Produit alimentaire alvéolé selon la revendication 22, caractérisé en ce qu'il est une génoise et présente une densité inférieure à 0,28 et un module  
15 d'Young inférieur à 130.000.

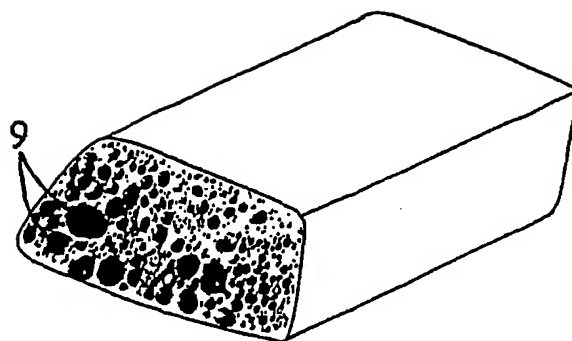
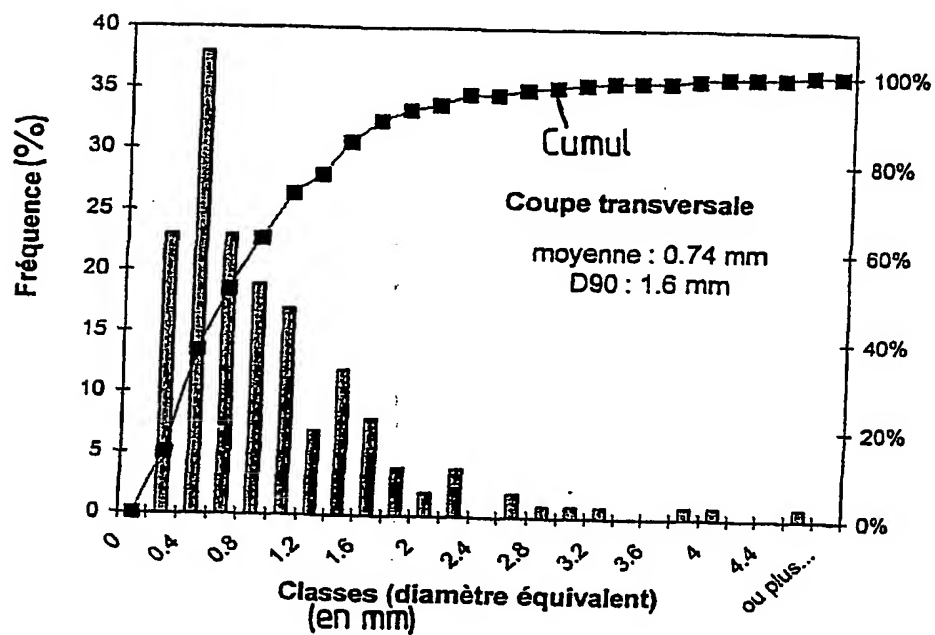
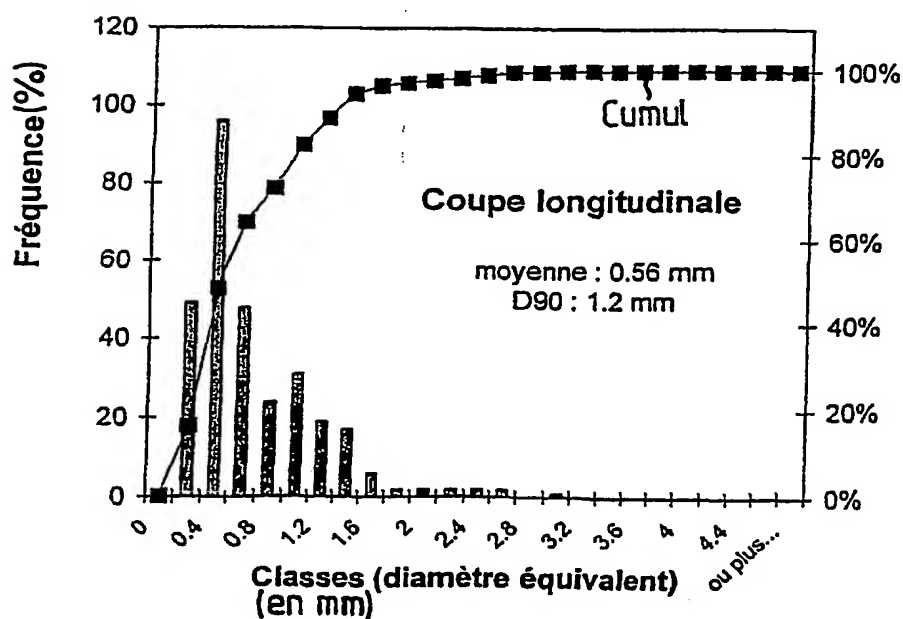
24) Produit alimentaire cristallisé alvéolé à base de chocolat, caractérisé en ce qu'il présente une dimension maximale égale à 15 mm et une densité comprise entre 0,6 et 1,1 , plus particulièrement entre 0,6 et 0,9  
20 et de préférence entre 0,7 et 0,9.

25) Produit alimentaire alvéolé selon la revendication 24, caractérisé en ce qu'il est en forme générale de gouttelette.

26) Produit alimentaire alvéolé selon la revendication 25, caractérisé en ce qu'il présente une densité entre 0,7 et 0,9

27) Produit alimentaire associant au moins un biscuit et un produit à base de chocolat présentant des faces planes, caractérisé en ce que le produit à base  
30 de chocolat est alvéolé et présente une densité comprise entre 0,5 et 1,1 , plus particulièrement entre 0,6 et 0,9 et de préférence entre 0,7 et 0,8.

28) Produit alimentaire selon la revendication 27, caractérisé en ce que ladite densité  
35 est choisie pour que le biscuit et ledit produit à base de chocolat aient des duretés égales ou voisines, de

FIG.4aFIG.4bFIG.4c

5/7

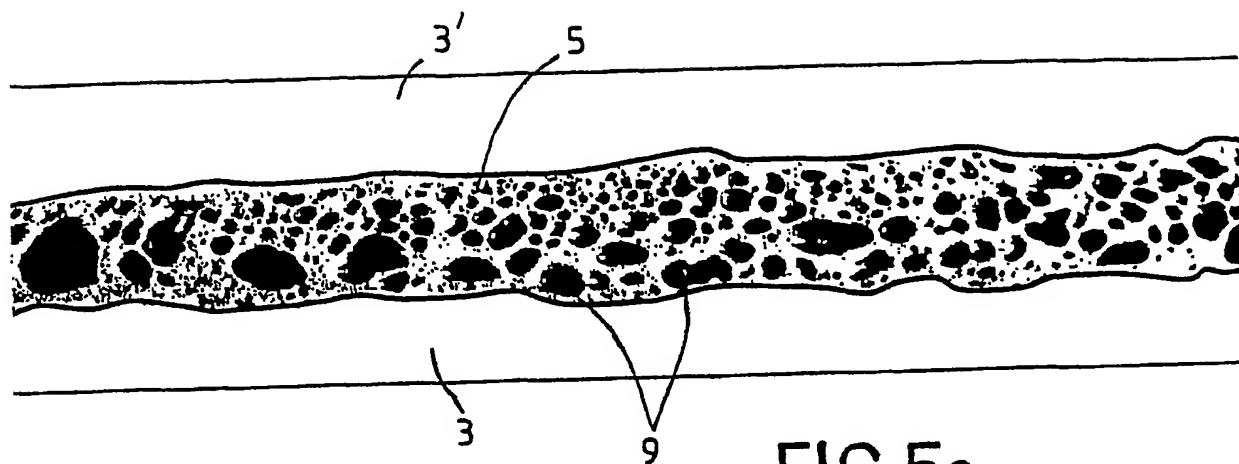


FIG. 5a

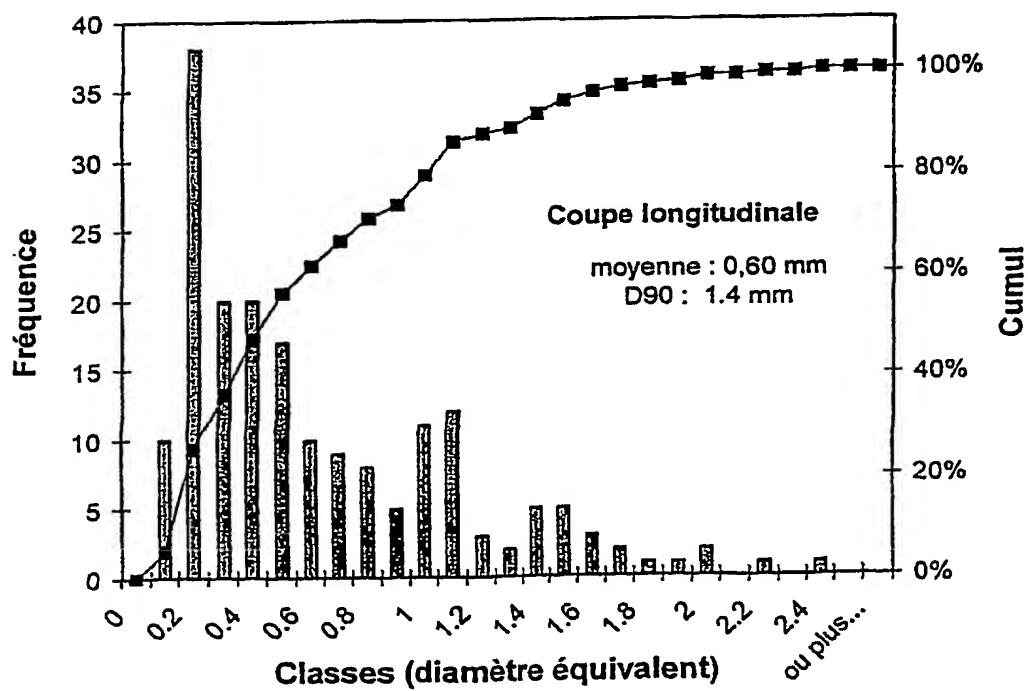
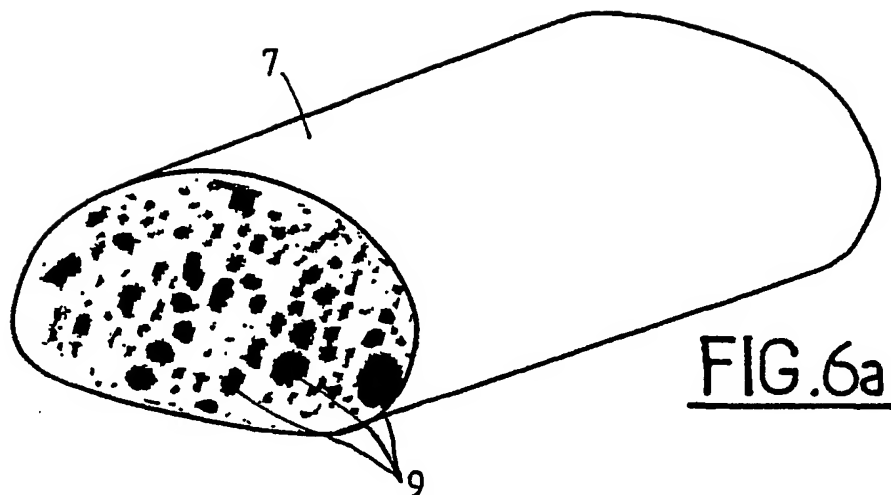
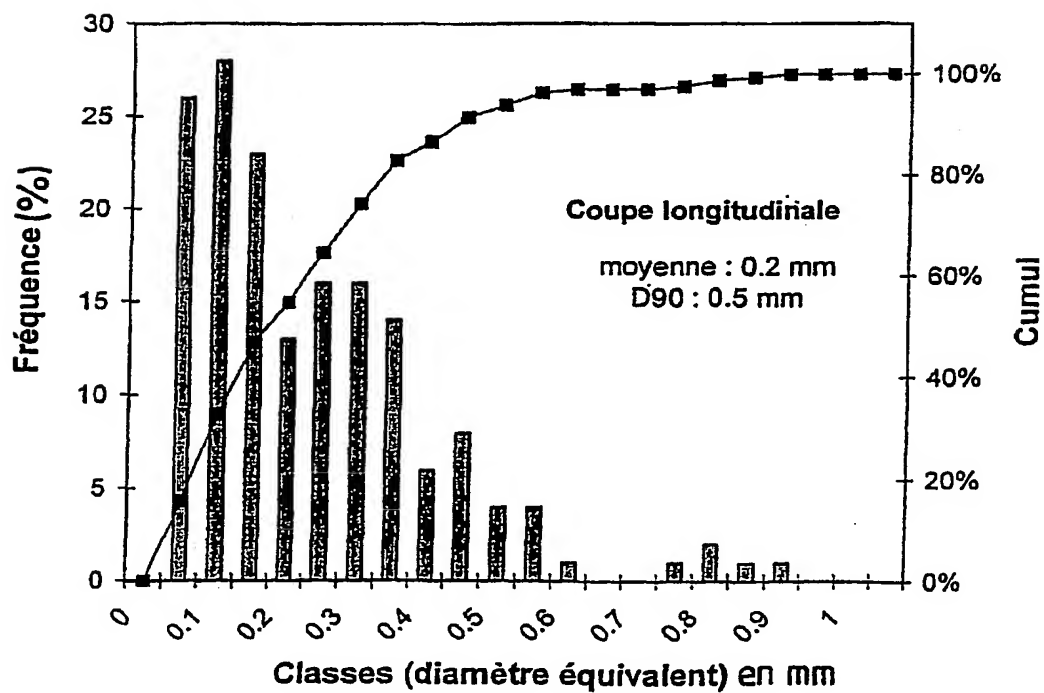
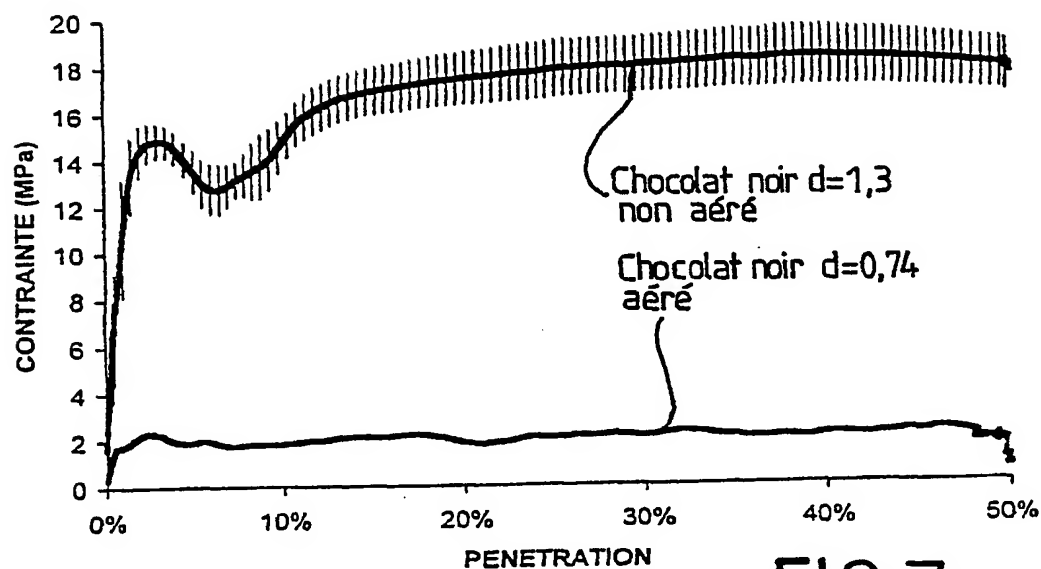
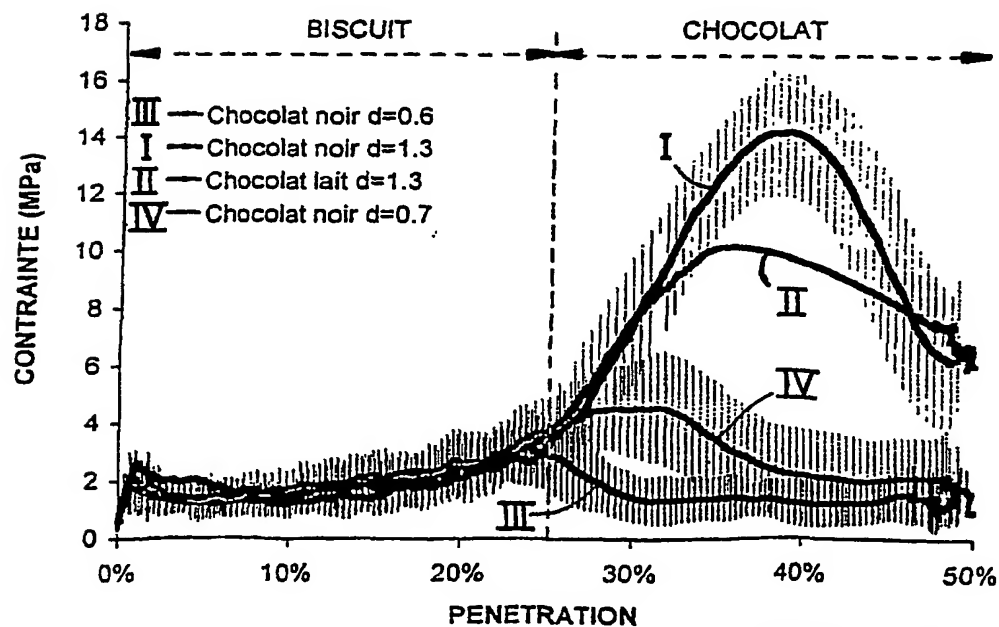


FIG. 5b

617

FIG. 6aFIG. 6b

717

FIG. 7aFIG. 7b

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No  
PCT/FR 01/02449

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 A21D8/02 A21D13/08 A23P1/16 A23P1/14 A23G1/10  
A23G3/02 A23G3/00 A23G1/00 A23G1/20 A23G3/20

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 A21D A23P A23G

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	EP 0 575 070 A (JACOBS SUCHARD AG) 22 December 1993 (1993-12-22)	1-5,12, 15,17, 24,26, 32,33 6-8,25
Y	column 2, line 29 - line 40 column 1, line 1 - line 3; claims 1,2,4 page 3, line 28 - line 44; claim 1; example 1	
Y	EP 0 539 646 A (FERRERO INGEGNERIA S P A) 5 May 1993 (1993-05-05) the whole document	6-8,25

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

### \* Special categories of cited documents :

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier document but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

26 February 2002

Date of mailing of the international search report

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

GUYON, R

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/FR 01/02449

## C. (Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	US 4 282 263 A (BARNES J RAY ET AL) 4 August 1981 (1981-08-04) column 8, line 24 - column 9, line 13 column 9, line 18 - line 38 column 6, line 44 - line 60 column 10, line 5 - line 40; claims 1,4,9,18; figures column 3, line 55 - line 59 ---	1,15,16, 32,33
X	US 3 542 270 A (SCHUBIGER GIAN-FRANCO) 24 November 1970 (1970-11-24) column 1, line 27 - line 62; examples 1-3 column 2, line 37 - line 41 ---	24,26, 32,33
X	GB 459 583 A (JOHN WILLIAM TODD; ROWNTREE AND COMPANY LTD) 11 January 1937 (1937-01-11) page 3, line 95 - line 129 page 4, line 55 - line 101 ---	24,25, 27,30
A		1,2,7-9, 20
X	EP 0 954 991 A (KANKYOU KAGAKU KOUGYOU KABUSHI) 10 November 1999 (1999-11-10)  claim 1; figures 1,3,12,22 column 5, line 55 - column 6, line 10 column 16, line 5 - line 36 ---	1,2,13, 14,19, 22,23, 27-30, 32,33
X	NL 57 026 C (DE HEER'S BANKET- BISCUIT- CHOCILADE- AND SUIKERWERKFABRIEKEN) 15 November 1945 (1945-11-15) ---	1-4,15, 32,33
Y	page 1, line 29 - line 55; claims; figures ---	10,11,18
Y	US 2 197 919 A (J W. BOWMAN) 23 April 1940 (1940-04-23) page 3, line 55 - line 61; figures ---	10,11,18
X	US 4 262 029 A (KLEINER FREDRIC ET AL) 14 April 1981 (1981-04-14) column 4, line 6 - line 17; claims 1,2; figure 2 column 5, line 31 - column 6, line 2 ---	1,32,33
A	US 5 230 919 A (WALLING DAVID W ET AL) 27 July 1993 (1993-07-27) cited in the application column 15, line 16 - line 31; claims; example 1 --- -/--	1-4,15, 32,33

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/FR 01/02449

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	US 4 273 793 A (FARIEL HARRY F ET AL) 16 June 1981 (1981-06-16) column 4, line 3 - line 13; claims 1,2; figures 2A,2B column 3, line 61 - line 67 column 2, line 9 - line 26 column 2, line 42 - line 48 ---	1
X	US 4 272 558 A (BOUETTE DAVID W) 9 June 1981 (1981-06-09)  column 1, line 40 - line 63 column 3, line 29 - column 4, line 62; figures ---	1-6,12, 15,21, 31,32
X	US 3 606 266 A (MACMANUS JOHN) 20 September 1971 (1971-09-20)  column 1, line 26 - line 57 column 7, line 47 - line 54; figures 1,2 column 2, line 58 - line 64 ---	1,2, 24-27, 32,33
X	US 3 637 402 A (REID EDWARD J ET AL) 25 January 1972 (1972-01-25) the whole document ---	1,2
X	US 4 889 738 A (HARA JUN) 26 December 1989 (1989-12-26)  claim 1; example 6 ---	24, 26-28, 30,31
X	US 2 082 313 A (J.W.TODD) 1 June 1937 (1937-06-01) ---	1,24,27, 28,30,31 24-26,29
Y	page 2, line 70 - line 17 column 2, line 16 - line 18; figure 5 page 3, line 53 - line 64 ---	
Y	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 012, no. 237 (C-509), 6 July 1988 (1988-07-06) -& JP 63 028355 A (LOTTE CO LTD), 6 February 1988 (1988-02-06) abstract ---	24-26,29
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 061 (C-567), 10 February 1989 (1989-02-10) & JP 63 251047 A (KANEBO LTD), 18 October 1988 (1988-10-18) abstract ---	24-27
	---	

-/--



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/FR 01/02449

## C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 061 (C-567), 10 February 1989 (1989-02-10) & JP 63 251048 A (KANEBO LTD), 18 October 1988 (1988-10-18) abstract	24,26
X	--- PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 012, no. 165 (C-496), 18 May 1988 (1988-05-18) & JP 62 275648 A (MORINAGA & CO LTD), 30 November 1987 (1987-11-30) abstract	24,26
X	--- PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 236 (C-602), 30 May 1989 (1989-05-30) & JP 01 047345 A (MORINAGA & CO LTD), 21 February 1989 (1989-02-21) abstract	24,26
A	--- US 4 410 552 A (GAFFNEY BERNARD J ET AL) 18 October 1983 (1983-10-18) column 3, line 18 -column 4, line 19	24-31
A	--- EP 0 085 798 A (SIMON VICARS LTD) 17 August 1983 (1983-08-17) page 6, line 8 - line 25; figure 1 page 1, line 13 -page 2, column 19 page 9, line 5 -page 19, line 3 page 11, line 8 - line 10 -----	24-31

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No  
PCT/FR 01/02449

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
US 4272558	A		GB 2006597 A ,B JP 1132882 C JP 54026362 A JP 57021293 B	10-05-1979 27-01-1983 27-02-1979 06-05-1982
US 3606266	A	20-09-1971	AT 304796 B BE 743781 A CH 523054 A DE 1965852 A1 FR 2027442 A5 NL 6919317 A US 3700214 A US 3758080 A DE 6950502 U ES 375055 A1 SE 353212 B DE 6950503 U DE 6950504 U DE 6950559 U GB 1250497 A	15-12-1972 29-06-1970 31-05-1972 16-07-1970 25-09-1970 02-07-1970 24-10-1972 11-09-1973 02-07-1970 16-03-1972 29-01-1973 02-07-1970 02-07-1970 25-06-1970 20-10-1971
US 3637402	A	25-01-1972	NONE	
US 4889738	A	26-12-1989	AU 607691 B2 AU 6686686 A CA 1297334 A1 DE 3687649 D1 DE 3687649 T2 EP 0230763 A2 ES 2038123 T3 SE 461950 B SE 8701766 A JP 1677187 C JP 3038821 B JP 62275648 A	14-03-1991 25-06-1987 17-03-1992 11-03-1993 03-06-1993 05-08-1987 16-07-1993 23-04-1990 30-10-1988 26-06-1992 11-06-1991 30-11-1987
US 2082313	A	01-06-1937	NONE	
JP 63028355	A	06-02-1988	JP 2083674 C JP 7121197 B	23-08-1996 25-12-1995
JP 63251047	A	18-10-1988	JP 1756464 C JP 4048412 B	23-04-1993 06-08-1992
JP 63251048	A	18-10-1988	JP 1726070 C JP 4013974 B	19-01-1993 11-03-1992
JP 62275648	A	30-11-1987	AU 607691 B2 AU 6686686 A CA 1297334 A1 DE 3687649 D1 DE 3687649 T2 EP 0230763 A2 ES 2038123 T3 JP 1677187 C JP 3038821 B SE 461950 B SE 8701766 A	14-03-1991 25-06-1987 17-03-1992 11-03-1993 03-06-1993 05-08-1987 16-07-1993 26-06-1992 11-06-1991 23-04-1990 30-10-1988

Form PCT/ISA/210 (patent family annex) (July 1992)

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/FR 01/02449

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
EP 0575070	A	22-12-1993	US 5238698 A AU 4000393 A CA 2097027 A1 CN 1083666 A EP 0575070 A2 JP 6062745 A MX 9303464 A1 NZ 247889 A SG 48929 A1	24-08-1993 23-12-1993 18-12-1993 16-03-1994 22-12-1993 08-03-1994 31-05-1994 27-02-1996 18-05-1998
EP 0539646	A	05-05-1993	SG 44016 A1 EP 0539646 A1 AT 141685 T CN 1072897 A ,B DE 69121570 D1 DE 69121570 T2 DK 539646 T3 ES 2091902 T3 GR 3021248 T3 IE 922776 A1 JP 6194206 A MC 2320 A PT 101023 A ,B US 5273188 A	14-11-1997 05-05-1993 15-09-1996 09-06-1993 26-09-1996 02-01-1997 09-09-1996 16-11-1996 31-01-1997 05-05-1993 15-07-1994 25-10-1993 31-05-1994 28-12-1993
US 4282263	A	04-08-1981	CA 1139608 A1 US 4334934 A	18-01-1983 15-06-1982
US 3542270	A	24-11-1970	CH 450131 A BE 689702 A DE 1692384 A1 FR 1501537 A GB 1142040 A	15-01-1968 16-05-1967 04-05-1972 10-11-1967 05-02-1969
GB 459583	A	11-01-1937	NONE	
EP 0954991	A	10-11-1999	JP 10033108 A AU 3463597 A EP 0954991 A1 CA 2262881 A1 WO 9803089 A1	10-02-1998 10-02-1998 10-11-1999 29-01-1998 29-01-1998
NL 57026	C		NONE	
US 2197919	A	23-04-1940	NONE	
US 4262029	A	14-04-1981	NONE	
US 5230919	A	27-07-1993	AU 2027292 A CA 2102523 A1 WO 9220243 A1	30-12-1992 11-11-1992 26-11-1992
US 4273793	A	16-06-1981	NONE	
US 4272558	A	09-06-1981	CA 1124567 A1 CH 632420 A5 DE 2832521 A1 FR 2398597 A1	01-06-1982 15-10-1982 15-02-1979 23-02-1979

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/FR 01/02449

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
JP 62275648	A		US 4889738 A	26-12-1989
JP 01047345	A	21-02-1989	JP 1736902 C	26-02-1993
			JP 4021451 B	10-04-1992
US 4410552	A	18-10-1983	US 4410555 A	18-10-1983
EP 0085798	A	17-08-1983	EP 0085798 A1	17-08-1983

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Dei internationale No  
PCT/FR 01/02449

## A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE

CIB 7	A21D8/02	A21D13/08	A23P1/16	A23P1/14	A23G1/10
	A23G3/02	A23G3/00	A23G1/00	A23G1/20	A23G3/20

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB

## B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement)

CIB 7 A21D A23P A23G

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si réalisable, termes de recherche utilisés)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

## C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie *	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	EP 0 575 070 A (JACOBS SUCHARD AG) 22 décembre 1993 (1993-12-22)	1-5, 12, 15, 17, 24, 26, 32, 33 6-8, 25
Y	colonne 2, ligne 29 - ligne 40 colonne 1, ligne 1 - ligne 3; revendications 1, 2, 4 page 3, ligne 28 - ligne 44; revendication 1; exemple 1	
Y	EP 0 539 646 A (FERRERO INGEGNERIA S P A) 5 mai 1993 (1993-05-05) le document en entier	6-8, 25

☒ Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents

☒ Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe

\* Catégories spéciales de documents cités:

- \*A\* document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent
- \*E\* document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date
- \*L\* document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)
- \*O\* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens
- \*P\* document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée

- \*T\* document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention
- \*X\* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément
- \*Y\* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier
- \*Z\* document qui fait partie de la même famille de brevets

Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée

26 février 2002

Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale

21.03.2002

Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale  
Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Fonctionnaire autorisé

Guyon, R

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Den internationale No  
PCT/FR 01/02449

C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		
Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	US 4 282 263 A (BARNES J RAY ET AL) 4 août 1981 (1981-08-04) colonne 8, ligne 24 - colonne 9, ligne 13 colonne 9, ligne 18 - ligne 38 colonne 6, ligne 44 - ligne 60 colonne 10, ligne 5 - ligne 40; revendications 1,4,9,18; figures colonne 3, ligne 55 - ligne 59	1,15,16, 32,33
X	US 3 542 270 A (SCHUBIGER GIAN-FRANCO) 24 novembre 1970 (1970-11-24) colonne 1, ligne 27 - ligne 62; exemples 1-3 colonne 2, ligne 37 - ligne 41	24,26, 32,33
X	GB 459 583 A (JOHN WILLIAM TODD; ROWNTREE AND COMPANY LTD) 11 janvier 1937 (1937-01-11)	24,25, 27,30
A	page 3, ligne 95 - ligne 129  page 4, ligne 55 - ligne 101	1,2,7-9, 20
X	EP 0 954 991 A (KANKYOU KAGAKU KOUGYOU KABUSHI) 10 novembre 1999 (1999-11-10)  revendication 1; figures 1,3,12,22 colonne 5, ligne 55 - colonne 6, ligne 10 colonne 16, ligne 5 - ligne 36	1,2,13, 14,19, 22,23, 27-30, 32,33
X	NL 57 026 C (DE HEER'S BANKET- BISCUIT- CHOCILADE- AND SUIKERWERKFABRIEKEN) 15 novembre 1945 (1945-11-15)	1-4,15, 32,33
Y	page 1, ligne 29 - ligne 55; revendications; figures	10,11,18
Y	US 2 197 919 A (J W. BOWMAN) 23 avril 1940 (1940-04-23) page 3, ligne 55 - ligne 61; figures	10,11,18
X	US 4 262 029 A (KLEINER FREDRIC ET AL) 14 avril 1981 (1981-04-14) colonne 4, ligne 6 - ligne 17; revendications 1,2; figure 2 colonne 5, ligne 31 - colonne 6, ligne 2	1,32,33
A	US 5 230 919 A (WALLING DAVID W ET AL) 27 juillet 1993 (1993-07-27) cité dans la demande colonne 15, ligne 16 - ligne 31; revendications; exemple 1	1-4,15, 32,33
	-/--	

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Des - internationale No  
PCT/FR 01/02449

C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		
Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	US 4 273 793 A (FARIEL HARRY F ET AL) 16 juin 1981 (1981-06-16) colonne 4, ligne 3 - ligne 13; revendications 1,2; figures 2A,2B colonne 3, ligne 61 - ligne 67 colonne 2, ligne 9 - ligne 26 colonne 2, ligne 42 - ligne 48 ---	1
X	US 4 272 558 A (BOUETTE DAVID W) 9 juin 1981 (1981-06-09)  colonne 1, ligne 40 - ligne 63 colonne 3, ligne 29 - colonne 4, ligne 62; figures ---	1-6,12, 15,21, 31,32
X	US 3 606 266 A (MACMANUS JOHN) 20 septembre 1971 (1971-09-20)  colonne 1, ligne 26 - ligne 57 colonne 7, ligne 47 - ligne 54; figures 1,2 colonne 2, ligne 58 - ligne 64 ---	1,2, 24-27, 32,33
X	US 3 637 402 A (REID EDWARD J ET AL) 25 janvier 1972 (1972-01-25) le document en entier ---	1,2
X	US 4 889 738 A (HARA JUN) 26 décembre 1989 (1989-12-26)  revendication 1; exemple 6 ---	24, 26-28, 30,31
X	US 2 082 313 A (J.W.TODD) 1 juin 1937 (1937-06-01)  page 2, ligne 70 - ligne 17 colonne 2, ligne 16 - ligne 18; figure 5 page 3, ligne 53 - ligne 64 ---	1,24,27, 28,30,31 24-26,29
Y	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 012, no. 237 (C-509), 6 juillet 1988 (1988-07-06) -& JP 63 028355 A (LOTTE CO LTD), 6 février 1988 (1988-02-06) abrégé ---	24-26,29
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 061 (C-567), 10 février 1989 (1989-02-10) & JP 63 251047 A (KANEBO LTD), 18 octobre 1988 (1988-10-18) abrégé ---	24-27
	-/-	

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Dernière Internationale No  
PCT/FR 01/02449

## C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 061 (C-567), 10 février 1989 (1989-02-10) & JP 63 251048 A (KANEBO LTD), 18 octobre 1988 (1988-10-18) abrégé	24, 26
X	----- PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 012, no. 165 (C-496), 18 mai 1988 (1988-05-18) & JP 62 275648 A (MORINAGA & CO LTD), 30 novembre 1987 (1987-11-30) abrégé	24, 26
X	----- PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 013, no. 236 (C-602), 30 mai 1989 (1989-05-30) & JP 01 047345 A (MORINAGA & CO LTD), 21 février 1989 (1989-02-21) abrégé	24, 26
A	----- US 4 410 552 A (GAFFNEY BERNARD J ET AL) 18 octobre 1983 (1983-10-18) colonne 3, ligne 18 - colonne 4, ligne 19	24-31
A	----- EP 0 085 798 A (SIMON VICARS LTD) 17 août 1983 (1983-08-17) page 6, ligne 8 - ligne 25; figure 1 page 1, ligne 13 - page 2, colonne 19 page 9, ligne 5 - page 19, ligne 3 page 11, ligne 8 - ligne 10 -----	24-31



# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Den 1 internationale No

PCI/FR 01/02449

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
EP 0575070	A	22-12-1993	US 5238698 A AU 4000393 A CA 2097027 A1 CN 1083666 A EP 0575070 A2 JP 6062745 A MX 9303464 A1 NZ 247889 A SG 48929 A1	24-08-1993 23-12-1993 18-12-1993 16-03-1994 22-12-1993 08-03-1994 31-05-1994 27-02-1996 18-05-1998
EP 0539646	A	05-05-1993	SG 44016 A1 EP 0539646 A1 AT 141685 T CN 1072897 A ,B DE 69121570 D1 DE 69121570 T2 DK 539646 T3 ES 2091902 T3 GR 3021248 T3 IE 922776 A1 JP 6194206 A MC 2320 A PT 101023 A ,B US 5273188 A	14-11-1997 05-05-1993 15-09-1996 09-06-1993 26-09-1996 02-01-1997 09-09-1996 16-11-1996 31-01-1997 05-05-1993 15-07-1994 25-10-1993 31-05-1994 28-12-1993
US 4282263	A	04-08-1981	CA 1139608 A1 US 4334934 A	18-01-1983 15-06-1982
US 3542270	A	24-11-1970	CH 450131 A BE 689702 A DE 1692384 A1 FR 1501537 A GB 1142040 A	15-01-1968 16-05-1967 04-05-1972 10-11-1967 05-02-1969
GB 459583	A	11-01-1937	AUCUN	
EP 0954991	A	10-11-1999	JP 10033108 A AU 3463597 A EP 0954991 A1 CA 2262881 A1 WO 9803089 A1	10-02-1998 10-02-1998 10-11-1999 29-01-1998 29-01-1998
NL 57026	C		AUCUN	
US 2197919	A	23-04-1940	AUCUN	
US 4262029	A	14-04-1981	AUCUN	
US 5230919	A	27-07-1993	AU 2027292 A CA 2102523 A1 WO 9220243 A1	30-12-1992 11-11-1992 26-11-1992
US 4273793	A	16-06-1981	AUCUN	
US 4272558	A	09-06-1981	CA 1124567 A1 CH 632420 A5 DE 2832521 A1 FR 2398597 A1	01-06-1982 15-10-1982 15-02-1979 23-02-1979

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Informations relatives aux membres de familles de brevets

Demr Internationale No  
PCT/FR 01/02449

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US 4272558	A		GB 2006597 A , B JP 1132882 C JP 54026362 A JP 57021293 B	10-05-1979 27-01-1983 27-02-1979 06-05-1982
US 3606266	A	20-09-1971	AT 304796 B BE 743781 A CH 523054 A DE 1965852 A1 FR 2027442 A5 NL 6919317 A US 3700214 A US 3758080 A DE 6950502 U ES 375055 A1 SE 353212 B DE 6950503 U DE 6950504 U DE 6950559 U GB 1250497 A	15-12-1972 29-06-1970 31-05-1972 16-07-1970 25-09-1970 02-07-1970 24-10-1972 11-09-1973 02-07-1970 16-03-1972 29-01-1973 02-07-1970 02-07-1970 25-06-1970 20-10-1971
US 3637402	A	25-01-1972	AUCUN	
US 4889738	A	26-12-1989	AU 607691 B2 AU 6686686 A CA 1297334 A1 DE 3687649 D1 DE 3687649 T2 EP 0230763 A2 ES 2038123 T3 SE 461950 B SE 8701766 A JP 1677187 C JP 3038821 B JP 62275648 A	14-03-1991 25-06-1987 17-03-1992 11-03-1993 03-06-1993 05-08-1987 16-07-1993 23-04-1990 30-10-1988 26-06-1992 11-06-1991 30-11-1987
US 2082313	A	01-06-1937	AUCUN	
JP 63028355	A	06-02-1988	JP 2083674 C JP 7121197 B	23-08-1996 25-12-1995
JP 63251047	A	18-10-1988	JP 1756464 C JP 4048412 B	23-04-1993 06-08-1992
JP 63251048	A	18-10-1988	JP 1726070 C JP 4013974 B	19-01-1993 11-03-1992
JP 62275648	A	30-11-1987	AU 607691 B2 AU 6686686 A CA 1297334 A1 DE 3687649 D1 DE 3687649 T2 EP 0230763 A2 ES 2038123 T3 JP 1677187 C JP 3038821 B SE 461950 B SE 8701766 A	14-03-1991 25-06-1987 17-03-1992 11-03-1993 03-06-1993 05-08-1987 16-07-1993 26-06-1992 11-06-1991 23-04-1990 30-10-1988

Formulaire PCT/SA/210 (annexe familles de brevets) (juillet 1992)

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs

embres de familles de brevets

Dem<sub>i</sub> Internationale No

PCT/FR 01/02449

Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
JP 62275648 A		US 4889738 A	26-12-1989
JP 01047345 A	21-02-1989	JP 1736902 C JP 4021451 B	26-02-1993 10-04-1992
US 4410552 A	18-10-1983	US 4410555 A	18-10-1983
EP 0085798 A	17-08-1983	EP 0085798 A1	17-08-1983

## SUITE DES RENSEIGNEMENTS INDICUES SUR PCT/ISA/ 210

L'administration chargée de la recherche internationale a trouvé plusieurs (groupes d') inventions dans la demande internationale, à savoir:

## 1. revendications: 1-23, 32, 33

Procédé de fabrication d'aliment aéré ou alvéolé par dispersion ou dissolution à température inférieure à 50 C, sous pression de 5-50 bars d'un gaz, dans une installation de mélange et de transport présentant au moins un mélangeur statique, suivies d'une dépose sous forme d'articles individuels ou sous forme d'une bande qui conservent leur forme en l'absence de contraintes appliquées. Produit alimentaire ou alvéolé contenant une graisse avec une telle distribution des dimension des alvéoles, une telle viscosité et un tel seuil d'écoulement que sa forme est conservée en l'absence de contraintes appliquée.

## 2. revendications: 24-31

Poduit alvéolé à base de chocolat ayant une dimension maximale de 15 mm, et une densité comprise entre 0,6 et 1,1, ce produit étant éventuellement associé avec un biscuit.

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning  
Operations and is not part of the Official Record**

**BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ **BLACK BORDERS**
- ☐ **IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- ☐ **FADED TEXT OR DRAWING**
- ☐ **BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- ☐ **SKEWED/SLANTED IMAGES**
- ☐ **COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- ☐ **GRAY SCALE DOCUMENTS**
- ☒ **LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- ☐ **REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- ☐ **OTHER:** \_\_\_\_\_

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.**